

CLASSIFICATION SECRET

CENTRAL INTELLIGENCE AGENCY

REPORT NO.

INFORMATION REPORT

CD NO.

25X1

COUNTRY Germany (Russian Zone)

DATE DISTR. 13 March 1951

SUBJECT Actual and Planned Production and Planned
25X1 Expansion of the Lutzendorf Mineral Oil
Plant 25X1

NO. OF PAGES 1

25X1

**PLACE
ACQUIRED**

NO. OF ENCLS. 4*

DATE OF
NEO.

SUPPLEMENT TO
REPORT NO. 25X1

THIS DOCUMENT CONTAINS INFORMATION AFFECTING THE NATIONAL DEFENSE OF THE UNITED STATES WITHIN THE MEANING OF THE ESPIONAGE ACT OF U. S. C., 50 AND 51, AS AMENDED. NO TRANSMISSION OR THE REVELATION OF ITS CONTENT IN ANY MANNER TO AN UNAUTHORIZED PERSON IS PROHIBITED BY LAW.

THIS IS UNEVALUATED INFORMATION
* Documentary

25X1

- 25X1 1. Attached are [redacted] four documents concerning the Lutzkendorf (M 52/D 80) Mineral Oil and Synthesis Plant. The first, dated 1 July 1950, is a production report of the synthesis plant for the first half of 1950. The second, dated 12 July 1950, deals with the projected construction of a paraffin oxidation plant for the processing of 30,000 tons a year of TTH paraffin * into synthetic fatty acids. The third, undated, is a compilation of 1950/1951 schedules for the construction of individual production installations of the paraffin oxidation plant. The fourth, undated, is a list of the equipment in the production installations of the paraffin oxidation plant, and attached to it are 40 sketches of the equipment. **
2. The production report of the plant using the Fischer-Tropsch synthesis process indicates that the plant totaled 11,895,696 kg of finished products during the first half of 1950. This is 129 percent of the production planned for that period.
3. According to the project for the construction of a paraffin oxidation plant, two units are planned, each of which will be able to process 15,000 tons of crude paraffin annually. Each of these units will allegedly be independent. Judging from previous experience in the Rodleben (M 52/E 07) fatty acids plant, each unit of the future Lutzkendorf paraffin oxidation plant is expected to have an output of about 10,800 tons of washed crude fatty acid, which is 72 percent of the amount of paraffin used as raw material.
4. The schedules for the construction of the paraffin oxidation plant run from 30 November 1950 to 31 December 1951. A list is made of the costs for the various buildings and installations. The total sum is 1,453,500 east marks.

25X1 [] Comment: TTH paraffin means paraffin produced by low temperature hydrogenation.

25X1 Comment: Of the "PO S1" (sketches for the paraffin oxidation plant), the photostats of the "Zehng.Nr." (drawing number) 12,13,41,43 and 45 are missing.

25X1

~~CLASSIFICATION SECRET~~

DISTRIBUTION

STATE		NAVY		NGRB		DISTRIBUTION			
ARMY		AIR		FBI					

Mineralölwerke
Lützendorf

Terminplan 1950

Bau

Bau 252

Fertigung: Schaltheus

Kapitalbedarf 65.000,—

Standort: PO - Anlage

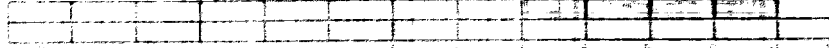
Aufgabe-Nr.

Fertigtermin: 30.11.50

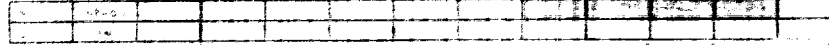
geplante Inbetriebnahme: —

aktuelle Inbetriebnahme: —

A. Baumaterial-Anlieferung



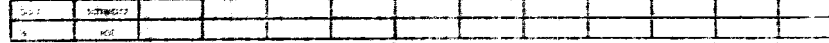
B. Bauarbeiten



C. Apparat- u. Maschinenmaterial-Anlieferung



D. Montagearbeiten



Personalbedarf Gesamt: 14

Bauarbeiter: 8

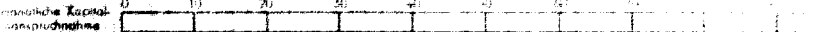
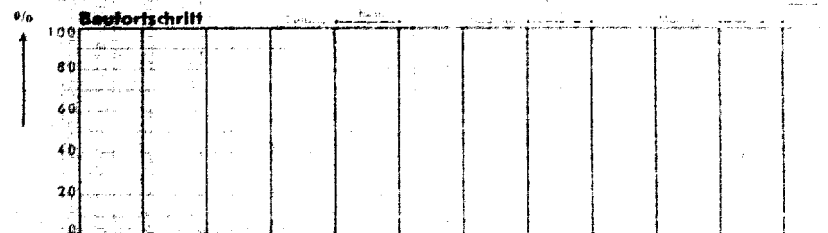
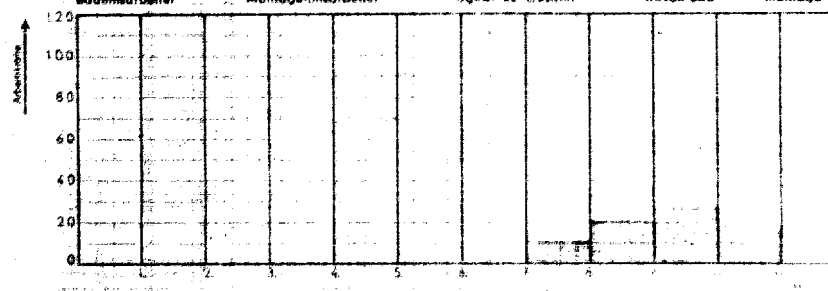
Montagearbeiter: 6

Spitzenbedarf von 1 bis 3 Monat nach Baubeginn

Bauhilfsarbeiter: 6

Montagehilfsarbeiter: 8

Tageslohn-Gesamt: 1452 davon Bau: 1452 Montage: 0



1998

PG-001144

195.00.-

Autore Nr

241 40100 ing estimated Nov.

Abstract: The purpose of this study was to determine if there were differences in the prevalence of dental caries between children who had been exposed to fluoride varnish and those who had not. A total of 60 children were divided into two groups: 30 children who had been exposed to fluoride varnish and 30 children who had not. The results showed that the prevalence of dental caries was significantly lower in the group that had been exposed to fluoride varnish than in the group that had not.

1. Author

C. Apparat- u. Maschinenmaterial-Anlieferung

D Montagearbeiten

Personalbedarf Gesamt

Spezialbedarf von 3 bis 6 Monaten vor Bestellung

100-443887-100

14-00000 24730 22640 210



Einzelplan **Terminplan 1950** **2005 - 90 - 90**

Litzendorf **Bau** **Bau 251**

Beseitigung **Lehrtätigkeitsentlassung** Kapita bedarf **200.000,-**

Bauzeit **PO - Anlage** Auflage-Nr. **---**

Fertigtermin **11.12.50** geplante Inbetriebnahme **---** effekt. Inbetriebnahme **---**

A. Baumaterial-Anlieferung

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

B. Bauarbeiten

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

C. Apparate- u. Maschinenmaterial-Anlieferung

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

D. Montagearbeiten

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

Personalbedarf Gesamt: 33

Bauarbeiter **18** Montagearbeiter **15** Spartenbedarf von **1** bis **3** Monat nach Baubeginn

Bauarbeiter **15** Montagearbeiter **18** Spartenbedarf Gesamt **4230** davon Bau **4230** Montage

Baufortschritt

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

Mineralwerke **Terminplan 1950** **2405 - 50 - 50**

Lehrerhof **Bau** **Plan 256**

Betriebsbüro und Labor **Kapitalbedarf 120.000,-**

PC - Anlage **Aufgabe No.**

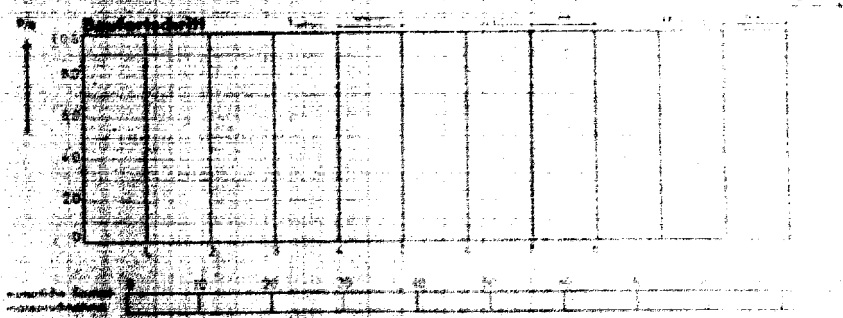
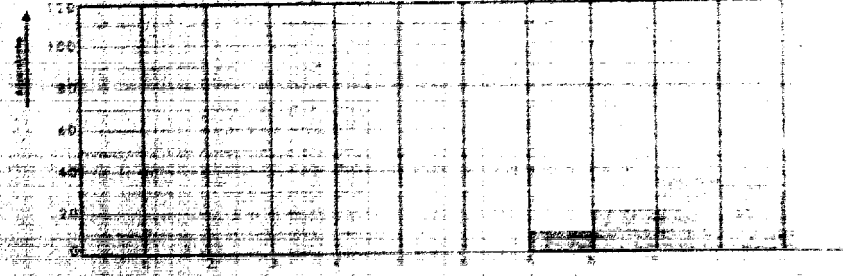
31.12.50 **geplante Inbetriebnahme** **effekt. Inbetriebnahme**

A. Baumaterialien-Anlieferung											
Jan	Feb	Mar	Apr	May	Jun	Jul	Aug	Sep	Oct	Nov	Dec
B. Bauarbeiten											
Jan	Feb	Mar	Apr	May	Jun	Jul	Aug	Sep	Oct	Nov	Dec
C. Apparate- u. Maschinenmaterial-Anlieferung											
Jan	Feb	Mar	Apr	May	Jun	Jul	Aug	Sep	Oct	Nov	Dec
D. Montagearbeiten											
Jan	Feb	Mar	Apr	May	Jun	Jul	Aug	Sep	Oct	Nov	Dec

Personalbedarf Gesamt: 21

Lehrerbedarf 11 **Montagefacharbeiter** **max. Stellenbedarf von 2 bis 4 Monate nach Bauantrag**

Kocherbedarf 10 **Montagefacharbeiter** **max. Tagewerke Gesamt 2722 davon Ba 8722 Montage**



Terminplan 1950

2403 - 50 - 306

Box 263

Kapitalkosten 8.500,-

Aufgabe 11

adest. Investitionsaufwand

31.3.50

Personen- u. Materialbedarf

A. Bauarbeiten											
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
C. Apparate- u. Maschinenmaterial-Anlieferung											
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
D. Montagearbeiten											
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

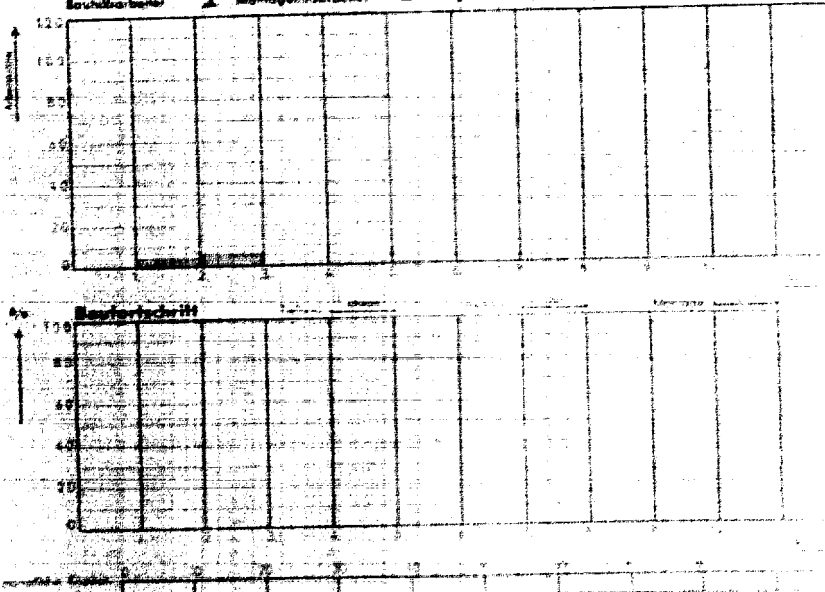
Personalbedarf Gesamt 5

Bauarbeiter 4 Montagearbeiter 1

Bauarbeiter 1 Montagearbeiter 1

Spezialbedarf von ... bis ...

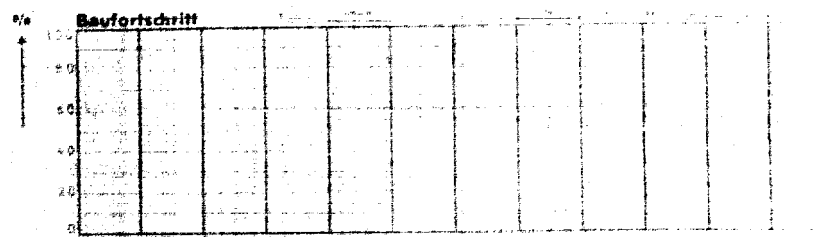
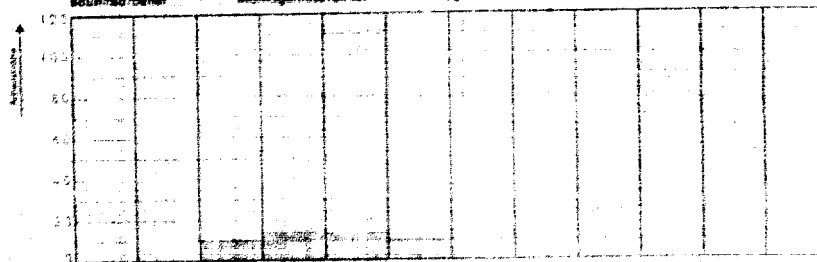
Tagestarke Gesamt 260 davon Bau 260 Montage



1951 1950 1951 1950	Terminplan 1951 1950	2403 - 50 - 306 Bau 263
Versuchsanlage		Sachverhalt 55.500,-
30 - Anlage		
30.6.51	30.6.51	30.6.51

D. Montagearbeiten		Arbeitszeit	
Tag	Arbeitszeit	Tag	Arbeitszeit
1. Tag	10:00 - 12:00	2. Tag	10:00 - 12:00
3. Tag	10:00 - 12:00	4. Tag	10:00 - 12:00
5. Tag	10:00 - 12:00	6. Tag	10:00 - 12:00
7. Tag	10:00 - 12:00	8. Tag	10:00 - 12:00
9. Tag	10:00 - 12:00	10. Tag	10:00 - 12:00
11. Tag	10:00 - 12:00	12. Tag	10:00 - 12:00
13. Tag	10:00 - 12:00	14. Tag	10:00 - 12:00
15. Tag	10:00 - 12:00	16. Tag	10:00 - 12:00
17. Tag	10:00 - 12:00	18. Tag	10:00 - 12:00
19. Tag	10:00 - 12:00	20. Tag	10:00 - 12:00
21. Tag	10:00 - 12:00	22. Tag	10:00 - 12:00
23. Tag	10:00 - 12:00	24. Tag	10:00 - 12:00
25. Tag	10:00 - 12:00	26. Tag	10:00 - 12:00
27. Tag	10:00 - 12:00	28. Tag	10:00 - 12:00
29. Tag	10:00 - 12:00	30. Tag	10:00 - 12:00
31. Tag	10:00 - 12:00	32. Tag	10:00 - 12:00
33. Tag	10:00 - 12:00	34. Tag	10:00 - 12:00
35. Tag	10:00 - 12:00	36. Tag	10:00 - 12:00
37. Tag	10:00 - 12:00	38. Tag	10:00 - 12:00
39. Tag	10:00 - 12:00	40. Tag	10:00 - 12:00
41. Tag	10:00 - 12:00	42. Tag	10:00 - 12:00
43. Tag	10:00 - 12:00	44. Tag	10:00 - 12:00
45. Tag	10:00 - 12:00	46. Tag	10:00 - 12:00
47. Tag	10:00 - 12:00	48. Tag	10:00 - 12:00
49. Tag	10:00 - 12:00	50. Tag	10:00 - 12:00
51. Tag	10:00 - 12:00	52. Tag	10:00 - 12:00
53. Tag	10:00 - 12:00	54. Tag	10:00 - 12:00
55. Tag	10:00 - 12:00	56. Tag	10:00 - 12:00
57. Tag	10:00 - 12:00	58. Tag	10:00 - 12:00
59. Tag	10:00 - 12:00	60. Tag	10:00 - 12:00
61. Tag	10:00 - 12:00	62. Tag	10:00 - 12:00
63. Tag	10:00 - 12:00	64. Tag	10:00 - 12:00
65. Tag	10:00 - 12:00	66. Tag	10:00 - 12:00
67. Tag	10:00 - 12:00	68. Tag	10:00 - 12:00
69. Tag	10:00 - 12:00	70. Tag	10:00 - 12:00
71. Tag	10:00 - 12:00	72. Tag	10:00 - 12:00
73. Tag	10:00 - 12:00	74. Tag	10:00 - 12:00
75. Tag	10:00 - 12:00	76. Tag	10:00 - 12:00
77. Tag	10:00 - 12:00	78. Tag	10:00 - 12:00
79. Tag	10:00 - 12:00	80. Tag	10:00 - 12:00
81. Tag	10:00 - 12:00	82. Tag	10:00 - 12:00
83. Tag	10:00 - 12:00	84. Tag	10:00 - 12:00
85. Tag	10:00 - 12:00	86. Tag	10:00 - 12:00
87. Tag	10:00 - 12:00	88. Tag	10:00 - 12:00
89. Tag	10:00 - 12:00	90. Tag	10:00 - 12:00
91. Tag	10:00 - 12:00	92. Tag	10:00 - 12:00
93. Tag	10:00 - 12:00	94. Tag	10:00 - 12:00
95. Tag	10:00 - 12:00	96. Tag	10:00 - 12:00
97. Tag	10:00 - 12:00	98. Tag	10:00 - 12:00
99. Tag	10:00 - 12:00	100. Tag	10:00 - 12:00

Personalbedarf	Gesamt	12			
Kaufschreiber	7	Montag bis freitags	1 bis 3	Montag nach Auflegung	
Buchhalter	5	Montag bis freitags	1180	1180	Monatliche



1. *Epiphyllum phyllanthoides*
2. *Epiphyllum phyllanthoides*

Litzendorf		Terminplan 1980		2403 - 90 - 306 Bm 260	
Bezeichnung: Zwischenbehälter an Bm 253				Kapitalbedarf: 29.000,-	
Skizzen: PG - Anlage				Auftrag-Nr.: 40000	
Fertigstellungsfrist: 30.6.81				geplante Inbetriebnahme: 1.7.81 effekt. Inbetriebnahme: 1.7.81	

A. Baumaterial-Anlieferung

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

B. Bauarbeiten

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

C. Apparat- u. Maschinenmaterial-Anlieferung

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

D. Montagearbeiten

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

Personalbedarf Gesamt: 10

Bedarfskurve: 1. Montagearbeiten, 2. Inbetriebnahme, 3. Wartung
 Spitzenbedarf von 1 bis 2 Monate nach Baubeginn
 Tagessumme Gesamt: 720 davon Bau 720 Montage

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R00760009

Kohlenwerke Mineralölwerke Lützkendorf	1958 Terminplan 1958 Bau	Objekt-Nr. 2403 - 50 - 306 Bau 261
Bezeichnung Kühlwerk	Kapazitätsbedarf 39.000,—	
Standort PO - Anlage	Aufgabe-Nr.:	
Fertigstermin 31.7.51	geplante Inbetriebnahme:	effekt. Inbetriebnahme:

A. Baumaterial-Anlieferung

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

B. Bauarbeiten

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

C. Apparate- u. Maschinenmaterial-Anlieferung

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

D. Montagearbeiten

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

Personeleinsatz Gesamt: 7

Bauarbeiter: 4
 Montagearbeiter: 3
 Instandhalter: 1
 Montage: 2

Tagewerk Gesamt: 640
 davon Bau: 640
 Montage:

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

Page 233

$\frac{1}{2} \rightarrow \frac{1}{2}$

71.506.-

— 44 —

3.9.51

Copyright © 2007 John Wiley & Sons, Ltd.

2. Hypotheses

C - Apparat- u. Maschinenmaterial-Anforderung

D Montagearbeiten

17

Personalbedarf Gesamt

Boulevardarbeiter 30

Montagstodstriller

4. What are the results?



Moncler and Leuboyers

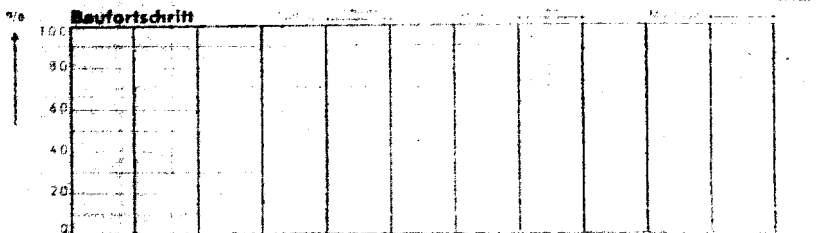
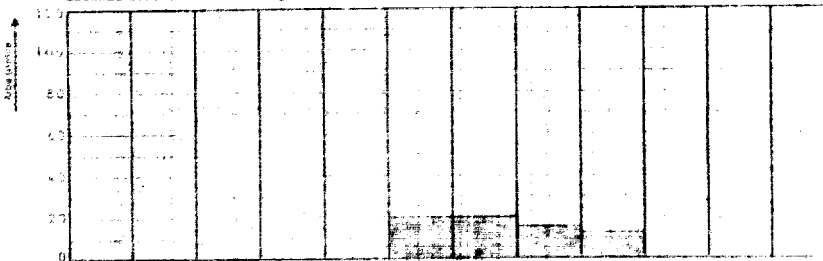
Beauftragter

What to get out of the test

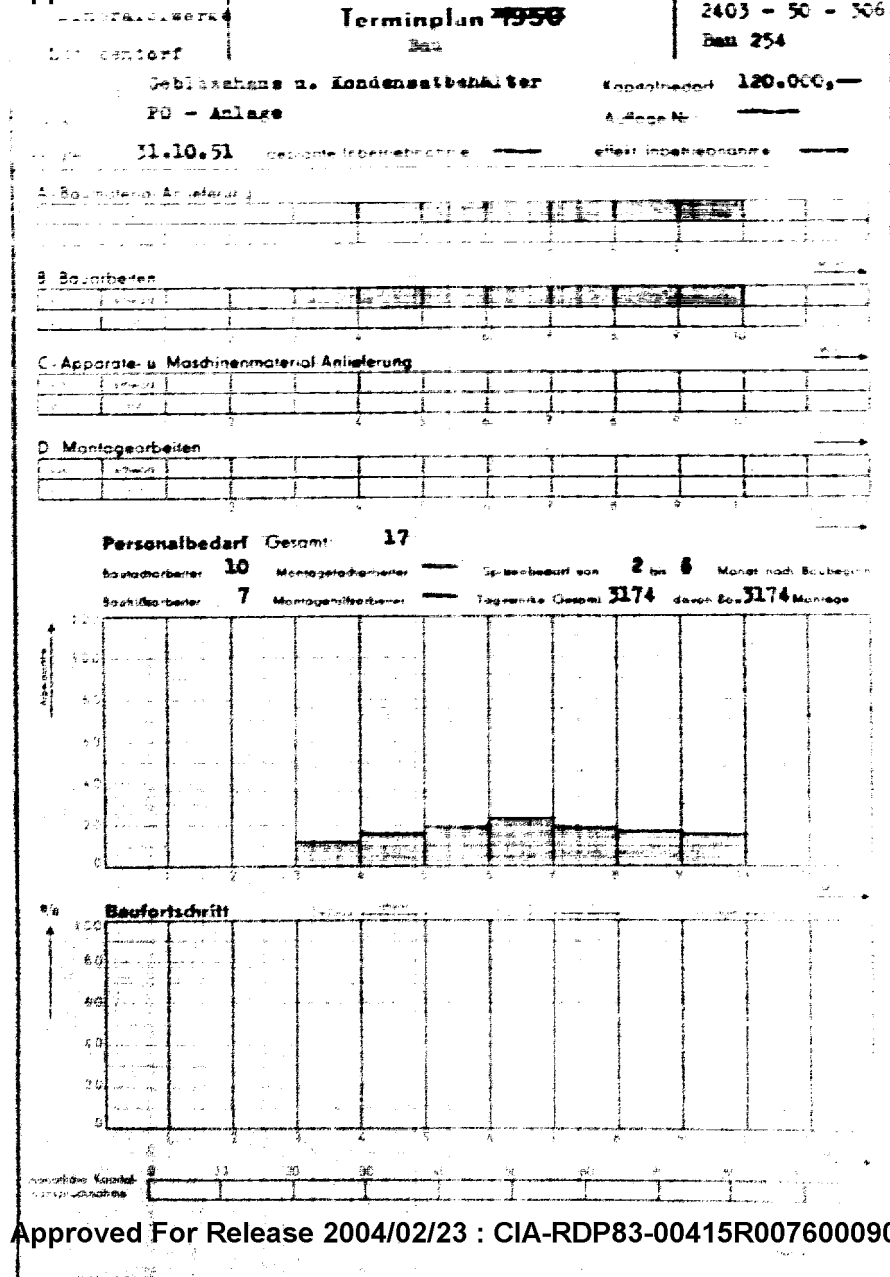
Ingénieur Général

ଦତ୍ତ

Mr. Lee Manager



explorative Kapital Investitionen



[illegible]

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

1998, 1999, 2000, 2001, 2002, 2003, 2004, 2005, 2006, 2007, 2008, 2009, 2010, 2011, 2012, 2013, 2014, 2015, 2016, 2017, 2018, 2019, 2020, 2021, 2022, 2023, 2024, 2025, 2026, 2027, 2028, 2029, 2030, 2031, 2032, 2033, 2034, 2035, 2036, 2037, 2038, 2039, 2040, 2041, 2042, 2043, 2044, 2045, 2046, 2047, 2048, 2049, 2050, 2051, 2052, 2053, 2054, 2055, 2056, 2057, 2058, 2059, 2060, 2061, 2062, 2063, 2064, 2065, 2066, 2067, 2068, 2069, 2070, 2071, 2072, 2073, 2074, 2075, 2076, 2077, 2078, 2079, 2080, 2081, 2082, 2083, 2084, 2085, 2086, 2087, 2088, 2089, 2090, 2091, 2092, 2093, 2094, 2095, 2096, 2097, 2098, 2099, 2100, 2101, 2102, 2103, 2104, 2105, 2106, 2107, 2108, 2109, 2110, 2111, 2112, 2113, 2114, 2115, 2116, 2117, 2118, 2119, 2120, 2121, 2122, 2123, 2124, 2125, 2126, 2127, 2128, 2129, 2130, 2131, 2132, 2133, 2134, 2135, 2136, 2137, 2138, 2139, 2140, 2141, 2142, 2143, 2144, 2145, 2146, 2147, 2148, 2149, 2150, 2151, 2152, 2153, 2154, 2155, 2156, 2157, 2158, 2159, 2160, 2161, 2162, 2163, 2164, 2165, 2166, 2167, 2168, 2169, 2170, 2171, 2172, 2173, 2174, 2175, 2176, 2177, 2178, 2179, 2180, 2181, 2182, 2183, 2184, 2185, 2186, 2187, 2188, 2189, 2190, 2191, 2192, 2193, 2194, 2195, 2196, 2197, 2198, 2199, 2200, 2201, 2202, 2203, 2204, 2205, 2206, 2207, 2208, 2209, 2210, 2211, 2212, 2213, 2214, 2215, 2216, 2217, 2218, 2219, 2220, 2221, 2222, 2223, 2224, 2225, 2226, 2227, 2228, 2229, 2230, 2231, 2232, 2233, 2234, 2235, 2236, 2237, 2238, 2239, 2240, 2241, 2242, 2243, 2244, 2245, 2246, 2247, 2248, 2249, 2250, 2251, 2252, 2253, 2254, 2255, 2256, 2257, 2258, 2259, 2260, 2261, 2262, 2263, 2264, 2265, 2266, 2267, 2268, 2269, 2270, 2271, 2272, 2273, 2274, 2275, 2276, 2277, 2278, 2279, 2280, 2281, 2282, 2283, 2284, 2285, 2286, 2287, 2288, 2289, 2290, 2291, 2292, 2293, 2294, 2295, 2296, 2297, 2298, 2299, 2300, 2301, 2302, 2303, 2304, 2305, 2306, 2307, 2308, 2309, 2310, 2311, 2312, 2313, 2314, 2315, 2316, 2317, 2318, 2319, 2320, 2321, 2322, 2323, 2324, 2325, 2326, 2327, 2328, 2329, 2330, 2331, 2332, 2333, 2334, 2335, 2336, 2337, 2338, 2339, 2340, 2341, 2342, 2343, 2344, 2345, 2346, 2347, 2348, 2349, 2350, 2351, 2352, 2353, 2354, 2355, 2356, 2357, 2358, 2359, 2360, 2361, 2362, 2363, 2364, 2365, 2366, 2367, 2368, 2369, 2370, 2371, 2372, 2373, 2374, 2375, 2376, 2377, 2378, 2379, 2380, 2381, 2382, 2383, 2384, 2385, 2386, 2387, 2388, 2389, 2390, 2391, 2392, 2393, 2394, 2395, 2396, 2397, 2398, 2399, 2400, 2401, 2402, 2403, 2404, 2405, 2406, 2407, 2408, 2409, 2410, 2411, 2412, 2413, 2414, 2415, 2416, 2417, 2418, 2419, 2420, 2421, 2422, 2423, 2424, 2425, 2426, 2427, 2428, 2429, 2430, 2431, 2432, 2433, 2434, 2435, 2436, 2437, 2438, 2439, 2440, 2441, 2442, 2443, 2444, 2445, 2446, 2447, 2448, 2449, 2450, 2451, 2452, 2453, 2454, 2455, 2456, 2457, 2458, 2459, 2460, 2461, 2462, 2463, 2464, 2465, 2466, 2467, 2468, 2469, 2470, 2471, 2472, 2473, 2474, 2475, 2476, 2477, 2478, 2479, 2480, 2481, 2482, 2483, 2484, 2485, 2486, 2487, 2488, 2489, 2490, 2491, 2492, 2493, 2494, 2495, 2496, 2497, 2498, 2499, 2500, 2501, 2502, 2503, 2504, 2505, 2506, 2507, 2508, 2509, 2510, 2511, 2512, 2513, 2514, 2515, 2516, 2517, 2518, 2519, 2520, 2521, 2522, 2523, 2524, 2525, 2526, 2527, 2528, 2529, 2530, 2531, 2532, 2533, 2534, 2535, 2536, 2537, 2538, 2539, 2540, 2541, 2542, 2543, 2544, 2545, 2546, 2547, 2548, 2549, 2550, 2551, 2552, 2553, 2554, 2555, 2556, 2557, 2558, 2559, 2560, 2561, 2562, 2563, 2564, 2565, 2566, 2567, 2568, 2569, 2570, 2571, 2572, 2573, 2574, 2575, 2576, 2577, 2578, 2579, 2580, 2581, 2582, 2583, 2584, 2585, 2586, 2587, 2588, 2589, 2590, 2591, 2592, 2593, 2594, 2595, 2596, 2597, 2598, 2599, 2600, 2601, 2602, 2603, 2604, 2605, 2606, 2607, 2608, 2609, 2610, 2611, 2612, 2613, 2614, 2615, 2616, 2617, 2618, 2619, 2620, 2621, 2622, 2623, 2624, 2625, 2626, 2627, 2628, 2629, 2630, 2631, 2632, 2633, 2634, 2635, 2636, 2637, 2638, 2639, 2640, 2641, 2642, 2643, 2644, 2645, 2646, 2647, 2648, 2649, 2650, 2651, 2652, 2653, 2654, 2655, 2656, 2657, 2658, 2659, 2660, 2661, 2662, 2663, 2664, 2665, 2666, 2667, 2668, 2669, 2670, 2671, 2672, 2673, 2674, 2675, 2676, 2677, 2678, 2679, 26

100

A) ATTENTION:
 Read the label for the product you are using.
 For the "SAFETY" information, see the label.

[illegible]

Die Arbeitsverhältnisse sind im allgemeinen den besten zuzurechnen und
insbesondere werden die besten Arbeitsverhältnisse von 75 und
mehr 50% erreicht nach guter Bekanntschaft des Arbeitsverhältnisses
und gründlicher Beratung im gesamten Arbeitsverhältnis.

Die gesamte Anlage soll mit 2 Schichten von je 15 000 Jahre Ath-
paraffin-Verarbeitung angelegt werden, von denen aber jede ein-
zelne für sich arbeitsfähig sein soll. Die Destillationsanlage
sollen wir als eine Anlage zur Verarbeitung der gesamt anfallen-
den Menge an petrochemischer Rohstoffeure ausgeführt werden.

Für 2 Anlagenleistungen für die Verarbeitung von je 15 t) Jute Rohware zu einem oder mehreren folgenden Fertigprodukten, Fertigerzeugnissen und Abgangserzeugnissen bei 25 Grad Celsius und 65 Grad.

1940

- 2 -

In den ZTL-Bereichen sind etwa 0,20 % Kohlen enthalten, etwa rd. 8,5 kg/h für die Gesamtanlage.

1) Anfall an menschlicher Schweißleistung bei 72 h Arbeit

<u>in Einheit</u>	<u>Summenleistung</u>
17 000 Jaten	21 600 Jaten
900 notes	1 800 notes
36 taten	72 taten
1,5 t/h	3,00 t/h

2) Anfall an Arbeitsleistung bei der Installation der menschlichen Schweißleistung

a) Vorlauf-Beitrag, $G_1 - G_{2,1}$ ca. 20 %

<u>in Einheit</u>	<u>Summenleistung</u>
1 000 Jaten	2 160 Jaten
90 notes	180 notes
3,6 taten	7,2 taten
0,15 t/h	0,3 t/h

b) Hauptlauf, eisenfettende, $G_2 - G_{2,2}$ ca. 80 %

<u>in Einheit</u>	<u>Summenleistung</u>
6 400 Jaten	12 960 Jaten
540 notes	1 080 notes
21,6 taten	3,2 taten
0,9 t/h	1,2 t/h

c) Hauptlauf, $G_3 - G_{3,1}$ ca. 10 %

in Einheit

1 000 Jaten

90 notes

3,6 taten

0,15 t/h

1) Rückstand, ca 16 t

in Reichelt

1 720 jatoe
144 mtoe
5,76 tates
0,24 t/h

Quantitäten

3 456 jatoe
206 mtoe
11,52 tates
0,48 t/h

2) Destillationsrückstand, ca 2 t

in Reichelt

216 jatoe
18 mtoe
0,72 tates
0,03 t/h

Quantitäten

432 jatoe
36 mtoe
1,44 tates
0,06 t/h

Außerdem fallen bei der Abluft-Kondensation an :

3) Flüssiges Kondensat (Kühlerwasser), ca. 25 t von Rohparaffin-Fractions mit ca 25 % Kohlenanteilen.

in Reichelt

3 750 jatoe
312,5 mtoe
12,5 tates
0,52 t/h

Quantitäten

7 500 jatoe
625 mtoe
25 tates
1,04 t/h

davon ca. 0,39 t/h

0,13 t/h

0,70 t/h Wasseranteil

0,26 t/h Kohlenanteil

4) Festes Kondensat (Kühlerwasser), ca. 5,5 t von Rohparaffin-Fractions

in Reichelt

540 jatoe
45 mtoe
1,8 tates
0,07 t/h

Quantitäten

1 080 jatoe
90 mtoe
3,6 tates
0,14 t/h

4) Elektronen-Anteil (zu Versuchsaufg. 3 : 1 von Elektronen)

in Kilowatt		Gesamtwert	
30 000	10000	30 000	10000
2 500	10000	2 500	10000
170	10000	170	10000
4,167 t/h		4,167 t/h	

5) Elektronen-Anteil (zu Versuchsaufg. 3 : 1 von Elektronen)

in Kilowatt		Gesamtwert	
45 000	10000	45 000	10000
1 750	10000	1 750	10000
170	10000	170	10000
6,25 t/h		12,50 t/h	

6) Elektronen-Anteil:

a) Elektronen-Anteil 40 % für die Versuchsaufg.

Verbrauch ca. 900 kg/t Kohlefeststoffe (wahrscheinlich noch günstiger ca. 0,7 bis 0,8 t/t Kohlefeststoffe)

(In Abhängigkeit vom Verbrauch ca. 10 % größer)

in Kilowatt		Gesamtwert	
10000 x 0,9 = 9 000	10000	19 440	10000
900 x 0,9 = 810	10000	1 620	10000
36 x 0,9 = 32,4	10000	64,8	10000
1,35 t/h		2,70 t/h	
entspr. ca. (OR) 100 kg, 0,54 t/h		1,08 t/h	

b) Elektronen-Anteil 96 % für die Versuchsaufg.

Verbrauch ca. 500 kg/t Kohlefeststoffe (wahrscheinlich noch günstiger ca. 0,45 t/t)

(In Abhängigkeit vom Verbrauch ca. 10 % größer)

in Kilowatt		Gesamtwert	
10000 x 0,5 = 5 000	10000	10 800	10000
900 x 0,5 = 450	10000	900	10000
36 x 0,5 = 18	10000	36	10000
0,675 t/h		1,35 t/h	
entspr. ca. (OR) 100 kg, 0,54 t/h		1,08 t/h	

3
a) Kaliumpermanganat $KMnO_4$ (techn.)

Verbrauch rd. 0,3 g auf Mischparaffin-Einsatz
12 Liter Lösung) bezogen.

In Liter	Rechnung	Rechnung
45 000 x 0,3 g = 135 kg	270,0 kg	
5 700 x 0,3 g = 17,1 kg	22,5 kg	
150 x 0,3 g = 0,45 kg	0,45 kg	
	0,0025 t/h	0,0025 t/h

4) Reagenz für Katalyse

In Liter	Rechnung	Rechnung
250,0 Liter	1 000 Liter	
25,0 Liter	100,0 Liter	
2,5 Liter	0,6 Liter	
0,0575 t/h	0,25 t/h	

c) Schlacken für die Oxidation

Während in Hydrotrock noch mit 60 m³/h und in Witten
mit rd. 50 m³/h Luft je t Einsatz gerechnet wurde, sind
heute auf Grund der Radialer Befahrungen und der verbesserten
Luftverteilung erforderlich:

40 m³/h Luft je t Mischparaffin-Einsatz (der tatsächliche
Verbrauch ist noch günstiger)

Bei 26-stündiger Oxidationsdauer (gegenüber 20 Std. in
Witten und Hydrotrock) bzw. nach 26 Stunden

$$\frac{200 \cdot 26 \cdot 40}{24} = 13 333 \text{ m}^3/\text{h} = 13 333 \cdot 1,243$$

$$= 16 577 \text{ m}^3/\text{h}$$

Theoretisch werden bei der Oxidation von Mischparaffin
ca. 16 577 m³ Luft benötigt

mit 1,243 t Sauerstoff

(bei 1,243 t Sauerstoff)

$$\frac{220}{100} \cdot \frac{22}{3} = 55 \pm 0,2 = 2 \text{ 700 kg/h Sauerstoff bei}$$

rd. 26-stündiger Oxidationsdauer erforderlich.

Zu werden eingeschlossen sind
der O_2 -Verbrauch beträgt etwa
demnach Abfuhrmenge etwa

26 200 kg/h
2 700 kg/h
23 500 kg/h

wobei der Mehrverbrauch für die Bildung von etwa $1 - 1,5 \text{ g SO}_2$
und ca $1 \pm 0,5$ und dgl. nicht berücksichtigt werden soll.

7) Energie-Verbrauchsschätzungen

Es ist zu erwarten, daß bei der L.L. Schmelzschmelze mit den
folgenden Verbrauchsschätzungen gerechnet:

- a) Dampf ca. 4,0 t/h Schmelzschmelze
- b) Elektrizität ca. 450 kWh/t
- c) Heizgas ca. $2,5 \times 10^6$ kcal/t
- d) Wasser ca. 250 m³/t

Für die Auslegung der wesentlich kleineren Rodleberer An-
lage wurden a.St. ca. 10 % größere Verbrauchsschätzungen zu-
geleitet und zwar für:

- a) Dampf ca. 4,3 t/h Schmelzschmelze
- b) Elektrizität ca. 500 kWh/t
- c) Heizgas ca. $2,8 \times 10^6$ kcal/t
- d) Wasser ca. 250 m³/t

und damit der jetzt so beladene Schmelzschmelze Anlage
für die die nur geschätzt werden können (da keine
Messungen vorliegen).

- 7 -

essentlich und fast zu dem Doppelte übersteigert wird der Dampfverbrauch, wenn die Destillationsanlage als einstufige wird, während sich die anderen Verbrauchsanteile in Rahmen des Normenbereichs halten. - Wenn auch der Dampfverbrauch bei der Destillation noch weiteren in Laufe der Zeit durchzunehmenden Leistungssteigerungen ansteigt, so wird dieser durch die in nachfolgenden für die Gesamtanlage der Mineralölwerke Mineralölwerke - vorläufig geschätzt - einschließlich der Destillationsanlagen folgenden Verbrauchsanteile abgedeckt sein:

a) Dampf

Verbrauch an 7,5 t/h Rohöldestillation

in t/h		Destillationsanlage
10 000 x 7,5 = 81 000	Jahre	102 000 Jahre
900 x 7,5 = 6 750	Monate	13 500 Monate
36 x 7,5 = 270	Tage	540 Tage
	11,25 t/h	22,5 t/h

Bei einer Verbrauchsschwankung von rd. 35 % beträgt die
Stundensumme für
 eine Anlageeinheit 15,2 t/h und
 für die Gesamtanlage 10,4 t/h.

b) Elektrizität

Verbrauch an 650 kWh/t Rohöldestillation

in kWh		Destillationsanlage
10 000 x 650		
= 7,02 x 10 ⁶ kWh/Jahr		14,04 x 10 ⁶ kWh/Jahr
900 x 650		
= 0,585 x 10 ⁶ kWh/Tag		1,17 x 10 ⁶ kWh/Tag
36 x 650		
= 0,0234 x 10 ⁶ kWh/Tag		
1,1 x 10 ⁶ kWh/Tag		
11,25 x 10 ⁶ kWh/Jahr		

4) Heizung

Verbrauch ca. $2,6 \times 10^6$ kcal/h Heizleistung

in Einheit

10 000 $\times 2,6 \times 10^6$

= 26×10^9 kcal/Jahr

900 $\times 2,6 \times 10^6$

= $2,340 \times 10^9$ kcal/Monat

35 $\times 2,6 \times 10^6$

= $91,6 \times 10^6$ kcal/Tag

rd. $3,9 \times 10^6$ kcal/h

Bei einer Verbrauchsminderung von 20 % beträgt die
Anforderung für
eine Heizleistung
für die Gasanlage

Gasanlage

56×10^9 kcal/Jahr

$4,666 \times 10^9$ kcal/Monat

$187,4 \times 10^6$ kcal/Tag

rd. $7,8 \times 10^6$ kcal/h

rd. $4,7 \times 10^6$ kcal/h und

rd. $9,4 \times 10^6$ kcal/h.

5) Wasser

Verbrauch (ohne Heizleistung) ca. $2,75 \times 10^3$ m³/t Fetteure

in Einheit

10 000 $\times 2,75$

= rd. $2,75 \times 10^6$ m³/Jahr

900 $\times 2,75$

= rd. $2,475 \times 10^6$ m³/Monat

35 $\times 2,75$

= rd. $96,25 \times 10^3$ m³/Tag

rd. 410 m³/h

Gasanlage

6×10^6 m³/Jahr

$0,5 \times 10^6$ m³/Monat

20 m³/Tag

$81,250$ m³/h.

Bei einer Verbrauchsminderung von 20 % beträgt die
Anforderung für
eine Heizleistung
für die Gasanlage

rd. $4,7 \times 10^6$ kcal/h und

rd. $9,4 \times 10^6$ kcal/h.

eine Anlagezeit
für die Gesamtanlage
(Der Abwasserabzug an Elektrolyseur der die geschilderte
Anlagezeit ist in der P.m. 7.3 nicht festzustellen.)

9) Ermittlung der Menge in kg/h für den Abzug der Elektrolyseur

1. Der Anteil an Elektrolyseur nach der Elektrolyse beträgt die
ca. 1,2-fache Menge der elektrolysierten Menge.

- a) $1,2 \times 10,75 = \text{rd. } 12,9 \text{ kg/h}$ bei einer Elektrolysezeit
- b) $= \text{rd. } 12,9 \text{ kg/h}$ bei einer Elektrolysezeit.

2. Elektrolyseur für Elektrolyse

Durchsatz im Elektrolyseur beträgt 13 kg/h
Verbrauch an Elektrolyseur im Elektrolyseur ca. 900 kg/h Elektrolyseur,
hier aber gerechnet mit ca. 100 kg je 1 Elektrolyseur, demnach
für

a) eine Anlagezeit

$\frac{12,9}{13} \times 100 = \text{rd. } 99,23\%$ Kondensat od. unzureichend
Durchsatz,

b) eine Gesamtanlage

rd. 13 kg/h.

Für unsere Abwasser enthält auf Grund von Versuchen etwa
96 % H_2O und ca. 4,0 % organische Bestandteile.
Gesamtanfall demnach für

a) eine Anlagezeit

$\frac{12,9}{13} \times 100 = 99,23\%$ Kondensat od. unzureichend
Durchsatz.

b) eine Gesamtanlage

$\frac{12,9}{13} \times 100 = 99,23\%$ Kondensat od. unzureichend
Durchsatz.

- 10 -

demnach für a) eine Anlageneinheit
mit einem 450 kg/h Fednachmesser zur 40 kgigen
Na (03) eingesetzt werden.

b) die Gesamtanlage
mit einem 900 kg/h Fednachmesser zur 40 kgigen
Na (03) eingesetzt werden.

4) Backparaffinmenge, die nach der Verwitterung abgeschieden wird.
Es werden schätzungsweise etwa 50 % der gesamten Backparaffinmenge
vor der UV-Anlage abgeschieden, also

a) bei einer Anlageneinheit
 $4\ 167 \times 0,40 = 1\ 667\ \text{kg/h}$

b) bei der Gesamtanlage
 $8\ 334 \times 0,40 = 3\ 334\ \text{kg/h}$

5) Extraktmenge in UV-Ofen
Es werden angegeben 0,445 t/h Dampf je t Rohfettöl, demnach für

a) eine Anlageneinheit
 $0,445 \times 1,5 = 667\ \text{kg/h Dampf}$

b) für die Gesamtanlage
 $0,445 \times 3,0 = 1\ 335\ \text{kg/h Dampf}$

6) Backparaffinmenge, die mit der UV-Anlage abgetrennt wird.
Es werden abgeschieden rd. 35 % der gesamten Backparaffinmenge,
also

a) bei einer Anlageneinheit
 $4\ 167 \times 0,35 = 1\ 459\ \text{kg/h}$

b) bei der Gesamtanlage
 $8\ 334 \times 0,35 = 2\ 917\ \text{kg/h}$

Davon werden ca. 65 % in Verbleibsstoffen und 35 % in
Verbleibsstoffen des UV-Ofens abgetrennt.

7) Extraktmenge des Backparaffins
Es werden

Extraktmenge des Backparaffins in

- 11 -

a) eine Anlageeinheit
 $4.167 \cdot 1000 = \text{rd. } 4.167 \text{ kg/h warmes Wasserschmelzer oder Kondensat.}$

b) Gesamtanlage
 $8.334 \cdot 1000 = \text{rd. } 8.334 \text{ kg/h}$

8) Schneife aus der W-Anlage
 Inhalt ca. 66,5 % des eingesetzten Kupfererzes, demnach
 bei

a) einer Anlageeinheit
 ca. $2080 \cdot 0,665 = \text{rd. } 1.360 \text{ kg/h}$

b) die Gesamtanlage
 ca. $4.160 \cdot 0,665 = \text{rd. } 2.760 \text{ kg/h}$

9) Vascerummate bei der Verleimung
 Es soll eine etwa 22 %ige Aufkonzentrierung hergestellt werden,
 demnach beträgt der Vascerummate bei

a) einer Anlageeinheit
 $(x + 1840) \cdot 0,22 = 1.840$
 $x = \frac{1840 - 1840 \cdot 0,22}{0,22} = \text{rd. } 6.525 \text{ kg/h}$

b) der Gesamtanlage = 13.050 kg/h

10) Wasser zur Aufkonzentrierung
 beträgt demnach bei

a) einer Anlageeinheit
 Schneife 1.360 kg/h
 Vascerummate 6.525 kg/h = 8.385 kg/h

b) der Gesamtanlage
 16.730 kg/h

11) H₂SO₄ 96 %ig. Verbrauch bei der Herstellung

14. Reaktion 1, 5b beträgt der H₂SO₄ (96 %ig) - Verbrauch
 bei

a) einer Anlageeinheit
 = 120 kg/h

- 12 -

12. Bestimmung der Menge an H_2SO_4

in Abwesenheit der H_2SO_4 -Konzentration

Mol-Gewicht von H_2SO_4 = 98
Mol-Gewicht von NaOH = 40
50 kg NaOH \longrightarrow = 142 kg H_2SO_4

gemäß 2. 4. A. G., wurden 1000 kg/h NaOH (OH) 100 % eingesetzt
bei der Gesamtmenge,
somit bei

- a) einer Anlageleistung
540 kg/h NaOH (OH) \longrightarrow $\frac{142}{40} \cdot 540 = 190,2 \text{ kg/h } \text{H}_2\text{SO}_4$
b) der Gesamtleistung
1000 kg/h NaOH (OH) \longrightarrow $\frac{142}{40} \cdot 1000 = 355 \text{ kg/h } \text{H}_2\text{SO}_4$

13. Bestimmung der Menge an freier H_2SO_4 in Abwesenheit der H_2SO_4 -Konzentration

Mol-Gewicht von H_2SO_4 = 98
50 kg NaOH (OH) \longrightarrow = 50 kg H_2SO_4

somit bei

- a) einer Anlageleistung
540 kg/h NaOH (OH) \longrightarrow $\frac{98}{40} \cdot 540 = 130,2 \text{ kg/h } \text{H}_2\text{SO}_4$

Der Restwert an H_2SO_4 (100 %) beträgt

10. des. 4. G. =

100 kg/h

somit beträgt die freie H_2SO_4

in Abwesenheit = 100 - 130,2 =

69,8 kg/h

- b) der Gesamtleistung
1000 kg/h NaOH (OH) \longrightarrow $\frac{98}{40} \cdot 1000 = 245 \text{ kg/h } \text{H}_2\text{SO}_4$

Der Restwert an H_2SO_4 (100 %) beträgt

10. des. 4. G. =

245 kg/h

somit beträgt die freie

H_2SO_4 in Abwesenheit 100 - 245 =

155 kg/h

14. Berechnung der H_2SO_4 -Konzentration

Arbeitszeit und -leistung

Anlageleistung 10. des. 4. G.

品) 能100% 處理 90% 以上之垃圾

國立臺灣大學圖書館藏

337 x 1.9 = 643 mm.

[illegible]

- 14 -

D) Destillation

In Istzustand wird eine kontinuierlich arbeitende Anlage erstellt, weil das diskontinuierliche Verfahren bei der vorgesehenen Kapazität übermäßig große sowie viele Apparate erfordert, was vertretbar auf Schmelzleistungen steht. Außerdem ist die Qualität der Fettwaren beim kontinuierlichen Verfahren wesentlich besser. Aus diesem Grunde waren die Destillationsanlagen der Firma Hockel, Masselund, T. & O. Oren und Hagedorn und in Hitten a.d. Ruhr sämtlich auf kontinuierliche Arbeitsweise abgestellt.

An den verschiedenen Anforderungen der Kundschaft an entsprechende sollen unter der Voraussetzung und des Destillations-Abstandes 6 Praktikumsstufen der Destillate vorgesehen werden und zwar 2 Vorläufe, 3 Hauptläufe, 1 Nachlauf. Eine gleiche Art der kontinuierlichen Destillations-Praktikalisierung befindet sich bei der Fettware in Hagedorn, deren Fettwaren sich durch gute Qualität von den damaligen Konkurrenz-Fabrikaten auszeichneten.

Statt der Koken- und Hydrierdestillation der Firmen Bauri und Becker sollen sie mit gutem Erfolg in der Mineralöldestillation ein ähnliches Verfahren der Firma Hockel, nämlich eine Entparaffinierungs- und Wasserschicht-Destillation, angewendet werden. Diese Verfahren sind vor kurzem entwickelt worden, nachdem sich die Deutsche Hydrierwerke bezüglich unserer Anlage bisher noch nicht im Klaren waren, ob eine kontinuierliche oder diskontinuierliche Destillation für die Fettware am besten geeignet werden soll.

- 15 -

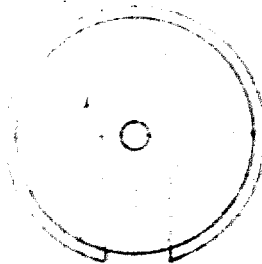
noch in Betrieb sein. Für die Projektbear-
beitung der Installation unserer Groß-Anlage sind sie nicht er-
forderlich, sondern nur späteren Überprüfung der Arbeitsschritte,
der Wirtschaftlichkeit und des Fortschritts unerlässlich.

Die für den Bau der Anlage vorliegenden
Daten, werden wir hinsichtlich der Bau-, Material- und Kosten-
daten der Installationen angeben können.

BEST COPY

Available

*THROUGHOUT
FOLDER*

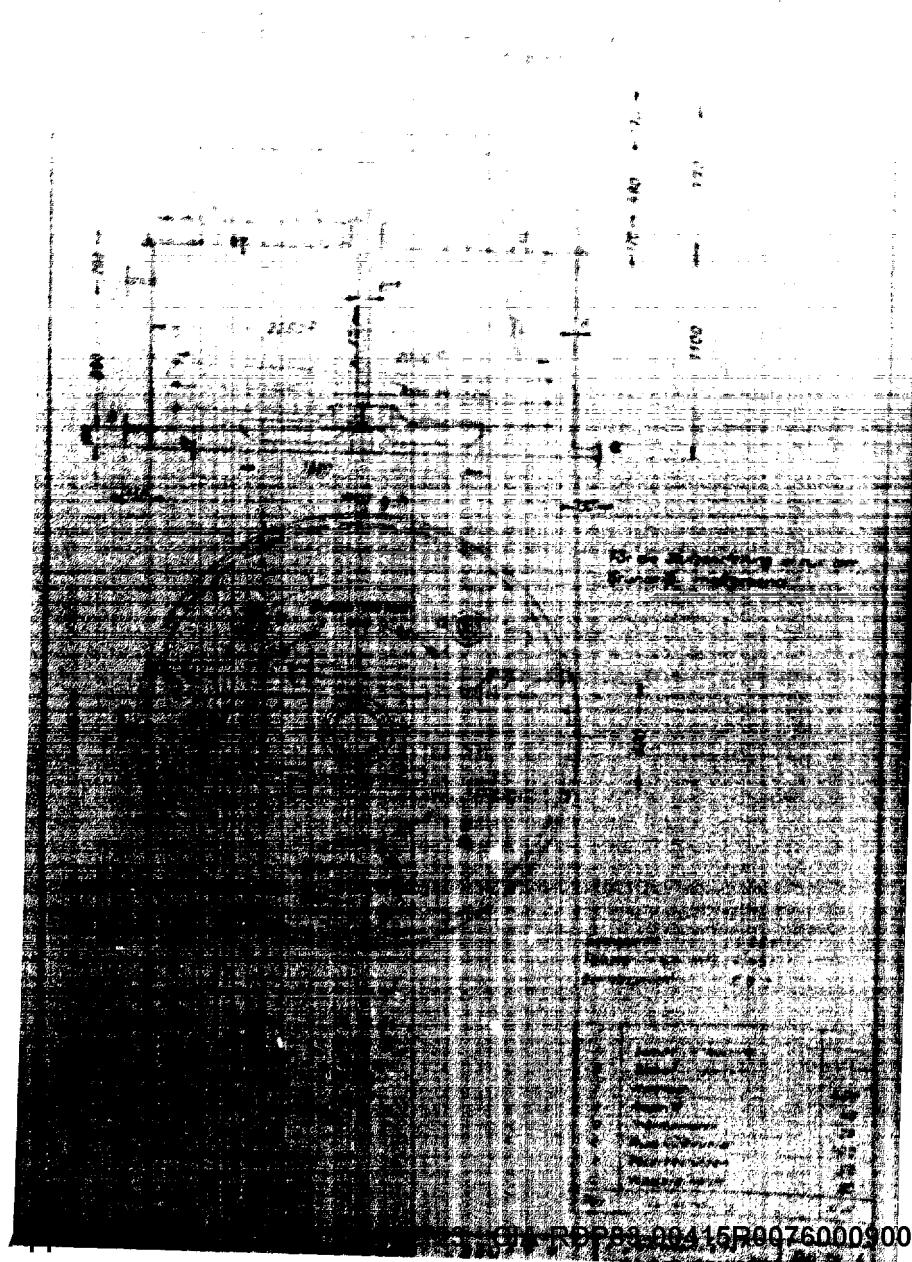


Material: St 35 + St 42 S 2 - 20 20 %
Betriebsgeschwindigkeit ca 45 %
Betriebsdruck ca 100 %
Betriebszeit ca 100 %
Eigenschaften ca 5 %



CP82-00415R007600090006-2

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

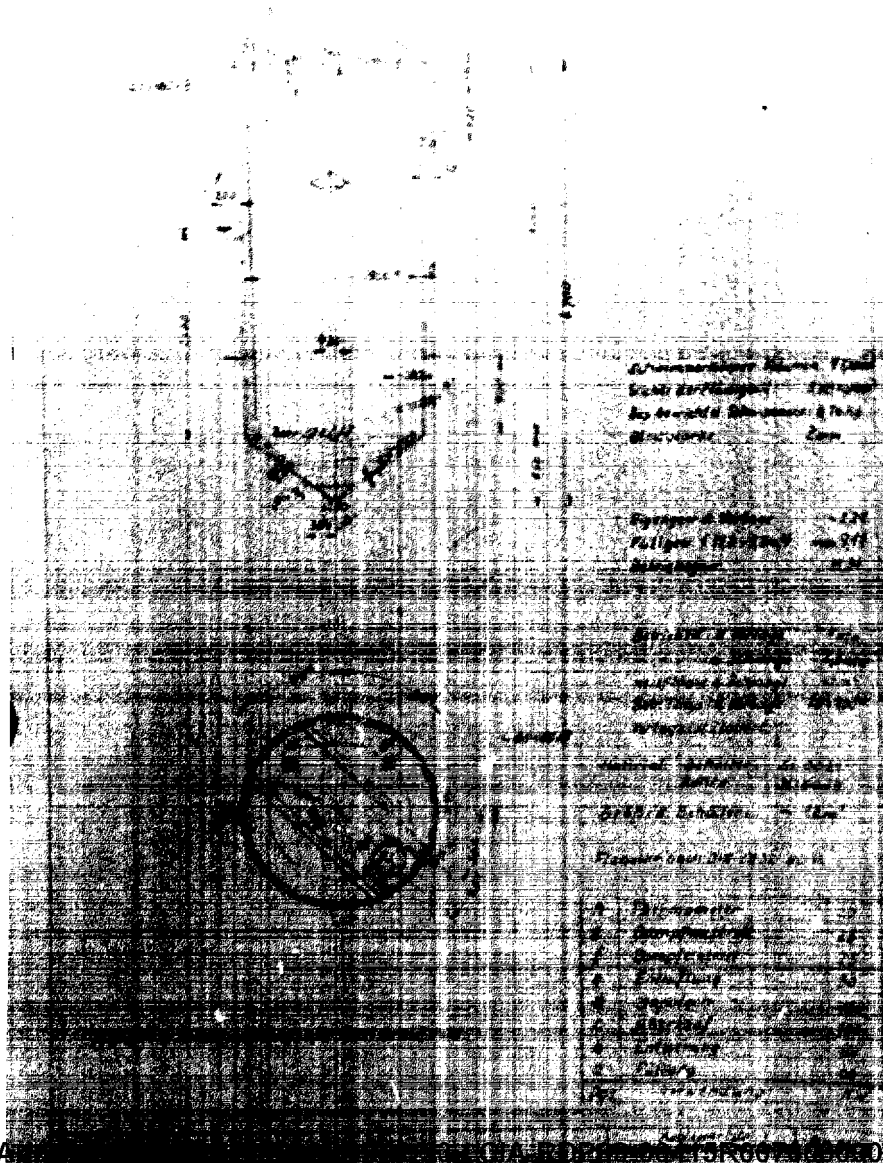


2025 RELEASE UNDER E.O. 14176

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

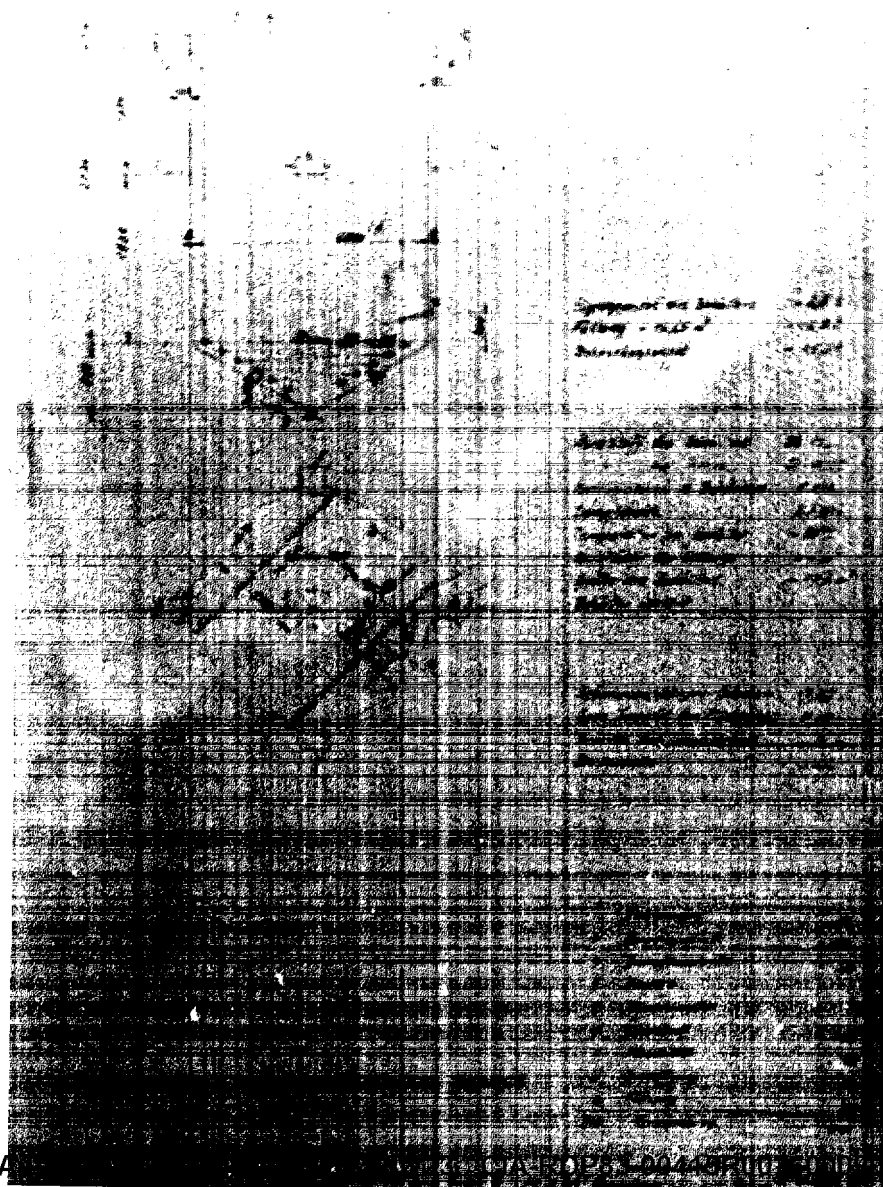
CIA-RDP83-00415R007600090006-2

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

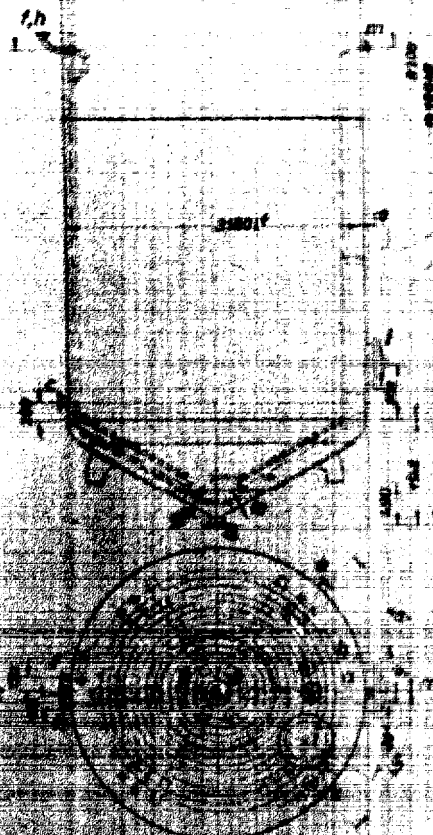


Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

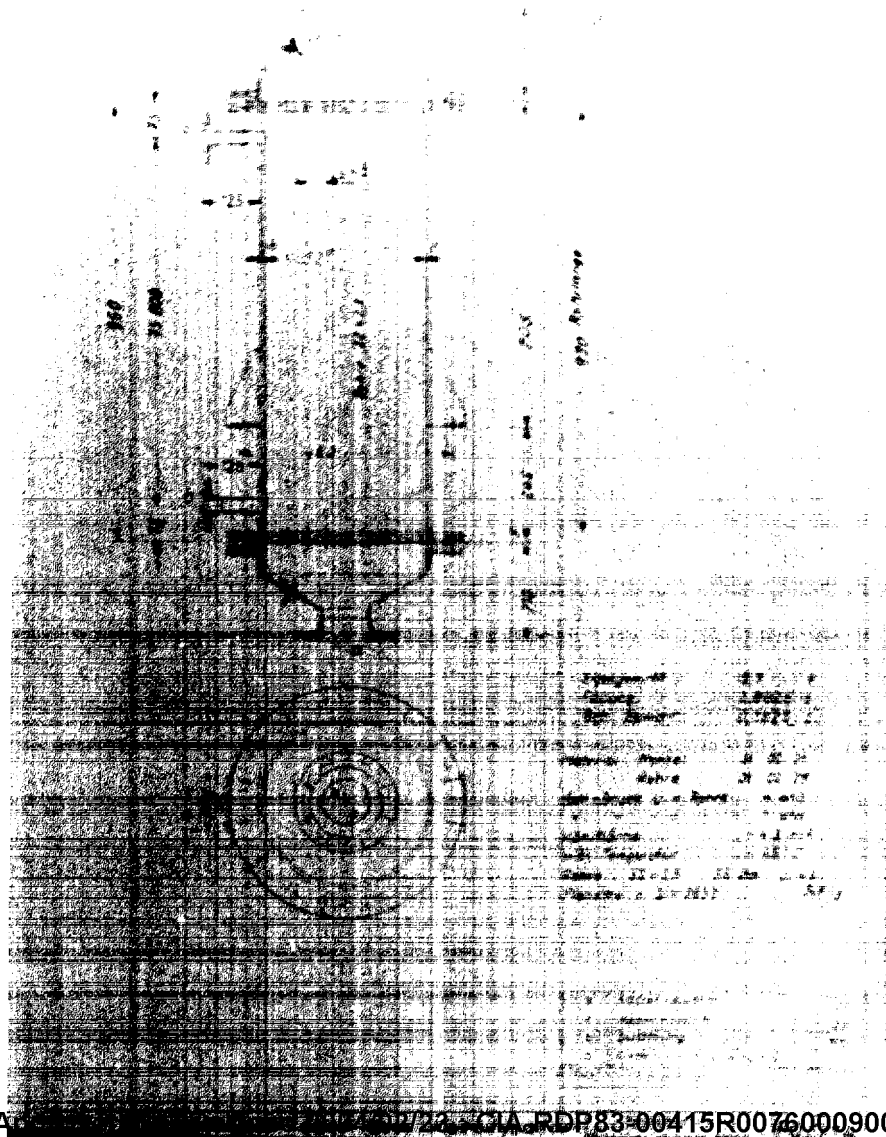


Werkstoff: A: 35.5%
 Leertgewicht Behälters: 5,5 t
 Füllgewicht (Trennung): 58,0 t
 Gesamtgewicht d. Behälters: 63,5 t
 Betriebsdruck im Behälter: 1 atü
 Zuluft, Sauer mit Sauer abgeben
 Betriebsdruck ca. 2,5 atü
 Wasserdruck Probe: 4,0 atü
 Heizfläche: 72,5 m²
 Temperatur: ca. 70 °C
 Behälter ist isoliert.

n	Thermometer	72
1	Brüdenabsaug	100
2	Buchführung f. Sauer	30
3	Flamloch	4,50
4	Kompensat. Schmelze	4,0
5	Kondensat. Austr.	4,0
6	Dampf. Eintritt	4,0
7	Überlauf	80
8	Schmelzeabzug	150
9	Produkt. Austritt	40
10	Produkt. Eintritt	40
11	Produkt. Eintritt	10
12	Vorwärmung	RTV

[illegible]

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25

26

27

28

29

30

31

32

33

34

35

36

37

38

39

40

41

42

43

44

45

46

47

48

49

50

51

52

53

54

55

56

57

58

59

60

61

62

63

64

65

66

67

68

69

70

71

72

73

74

75

76

77

78

79

80

81

82

83

84

85

86

87

88

89

90

91

92

93

94

95

96

97

98

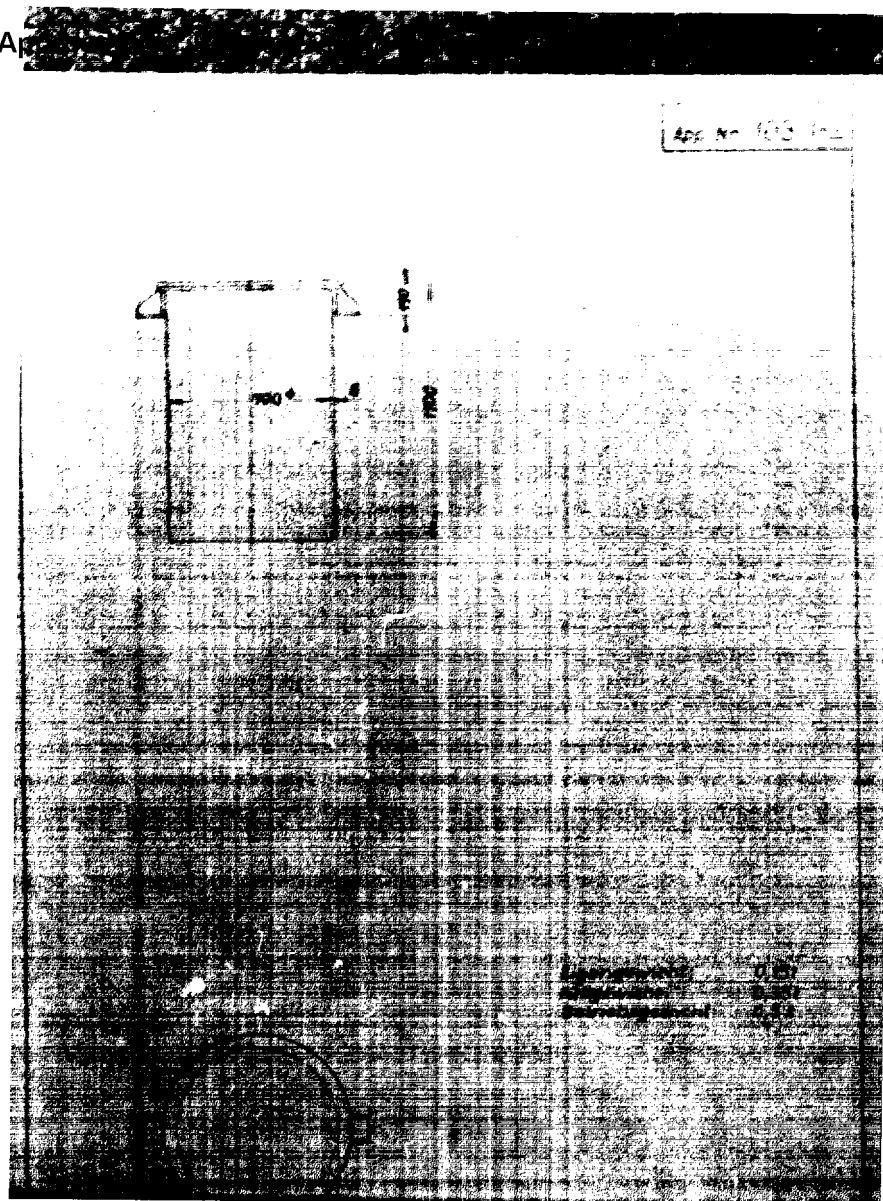
99

100

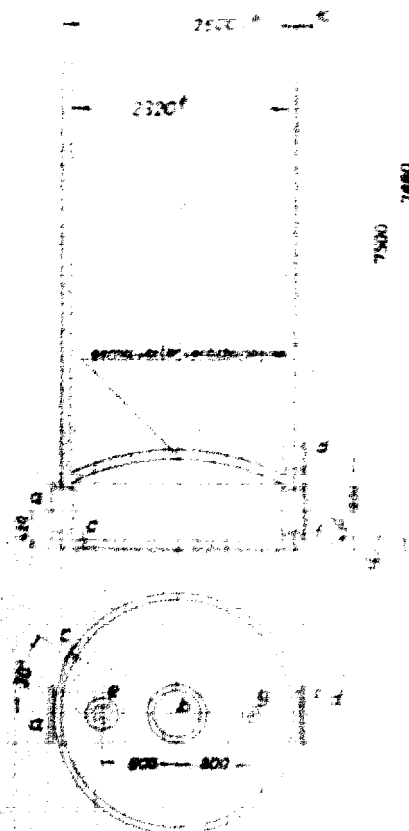
Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

A

06-2

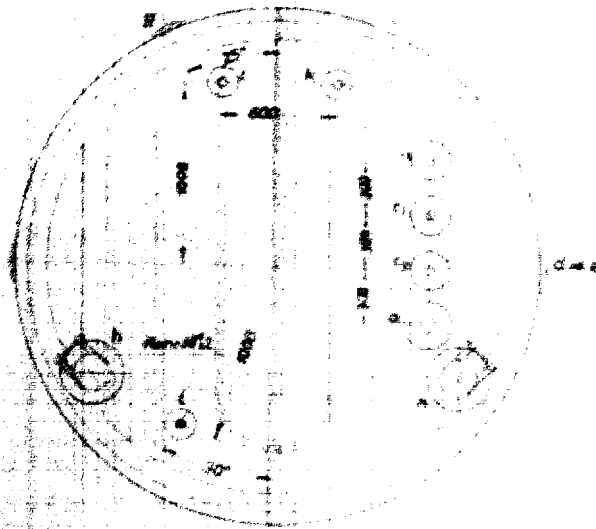
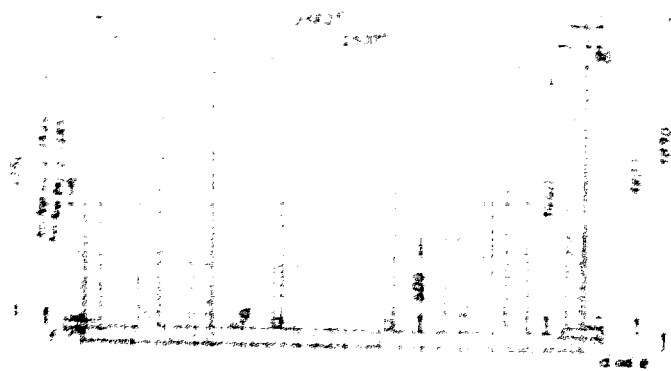


Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



Werkstoff: St 50.21
 Gewicht: ca. 1,1 t
 Ausmaassung: ca. 1,1 t
 Auschgränge: ca. 1,1 t
 Betriebsdruck: -
 Betriebsdruck: -
 Ausrichtung: -
 Ausrichtung: -

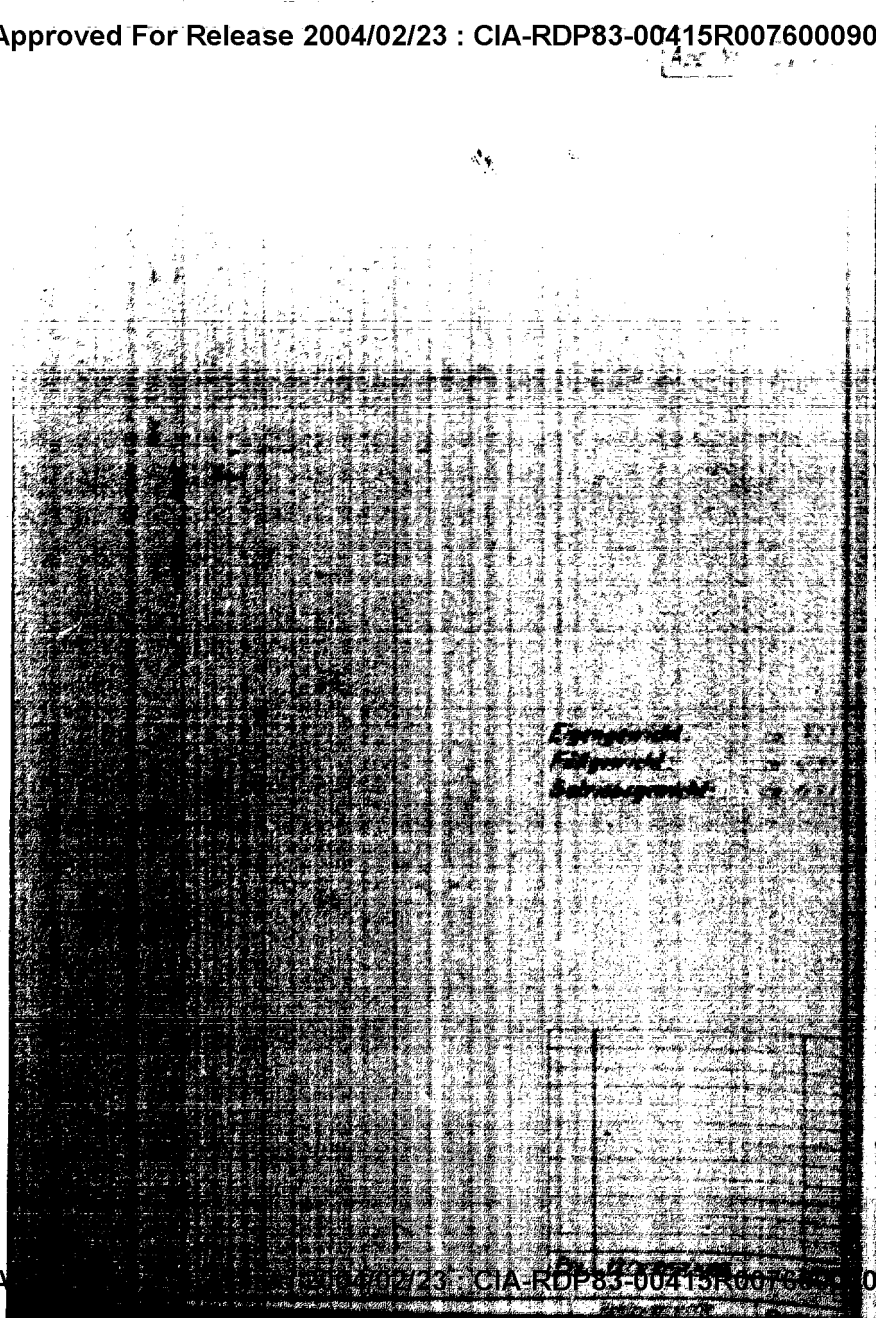
1	Intermediär	46
2	Antenne	30
3	Antenne	30
4	Antenne	30
5	Antenne	30
6	Antenne	30
7	Antenne	30
8	Antenne	30
9	Antenne	30
10	Antenne	30



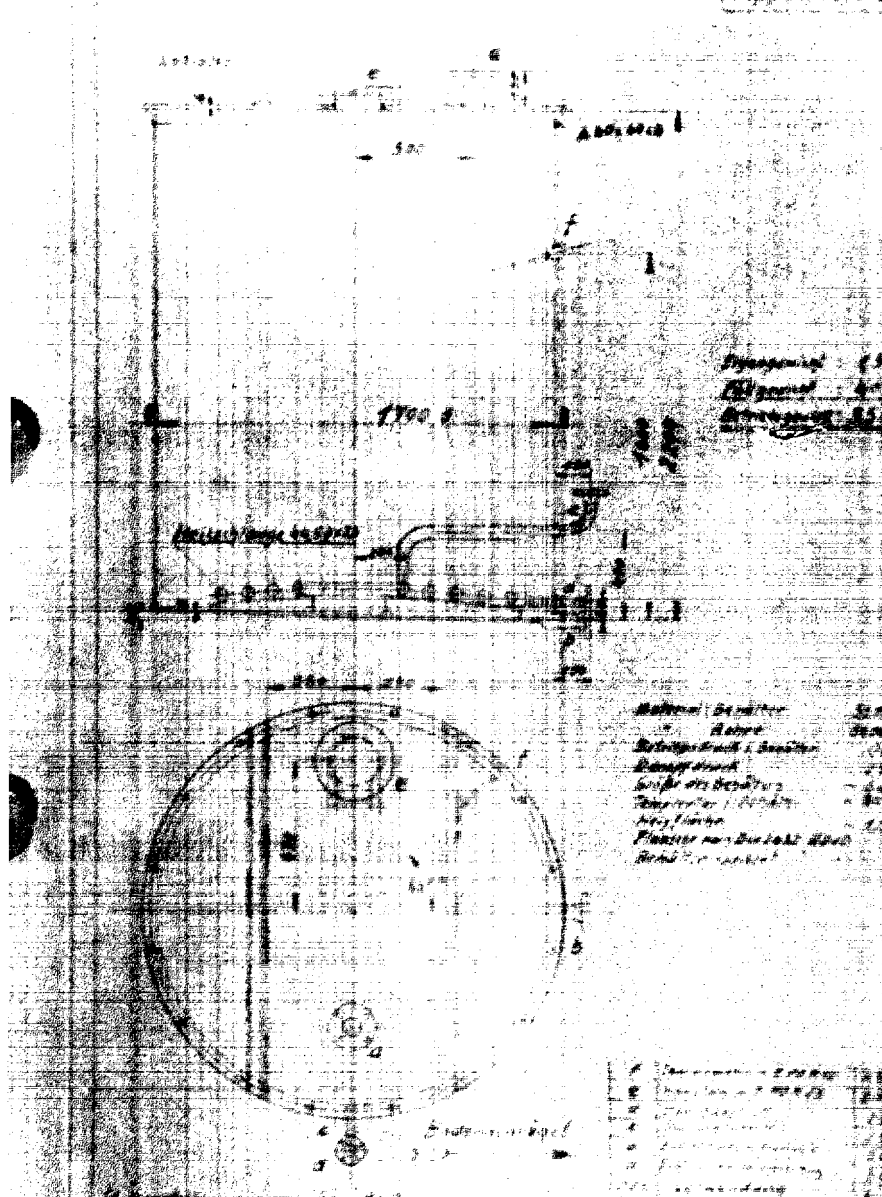
Werkstoff:	St 00 21	Am. Behälter (Glt. 2)	1	Thermometer
Betriebsdruck:	Druck 0,5	1.000 Liter (Glt. 2)	2	Compass
Temperatur: 10-20°	0-50°	1.000 Liter (Glt. 2)	3	Barometer
Fläche nach DIN:	4010	Am. Behälter (Glt. 2)	4	Maßstab
Flächeninhalt:	40 0,8 m²	1.000 Liter (Glt. 2)	5	Einheit
Größe d. Behälters:	40 0,8 m	1.000 Liter (Glt. 2)	6	Einheit
Bauausführung:	40 0,8 m	1.000 Liter (Glt. 2)	7	Einheit
Lösungswicht (Liter):	40 0,8 m	1.000 Liter (Glt. 2)	8	Einheit
Füllung:	40 0,8 m	1.000 Liter (Glt. 2)	9	Einheit
Betriebsgewicht:	40 0,8 m	1.000 Liter (Glt. 2)	10	Einheit

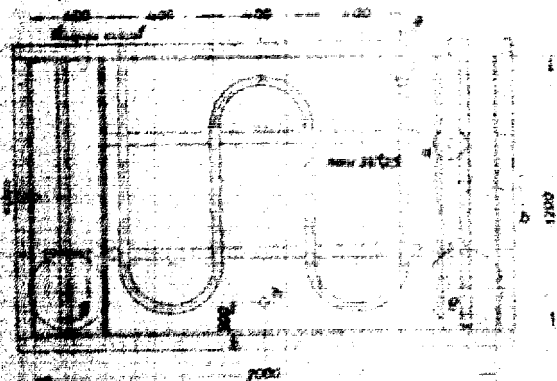
Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090066-2

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

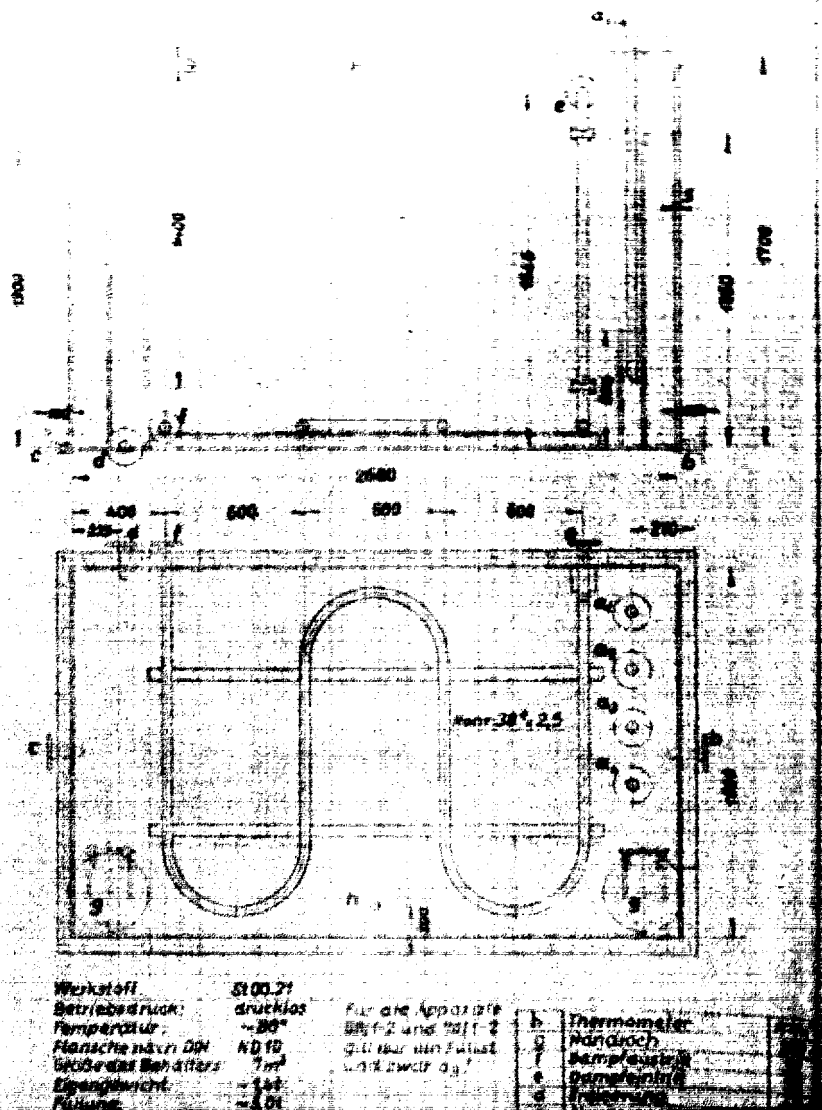


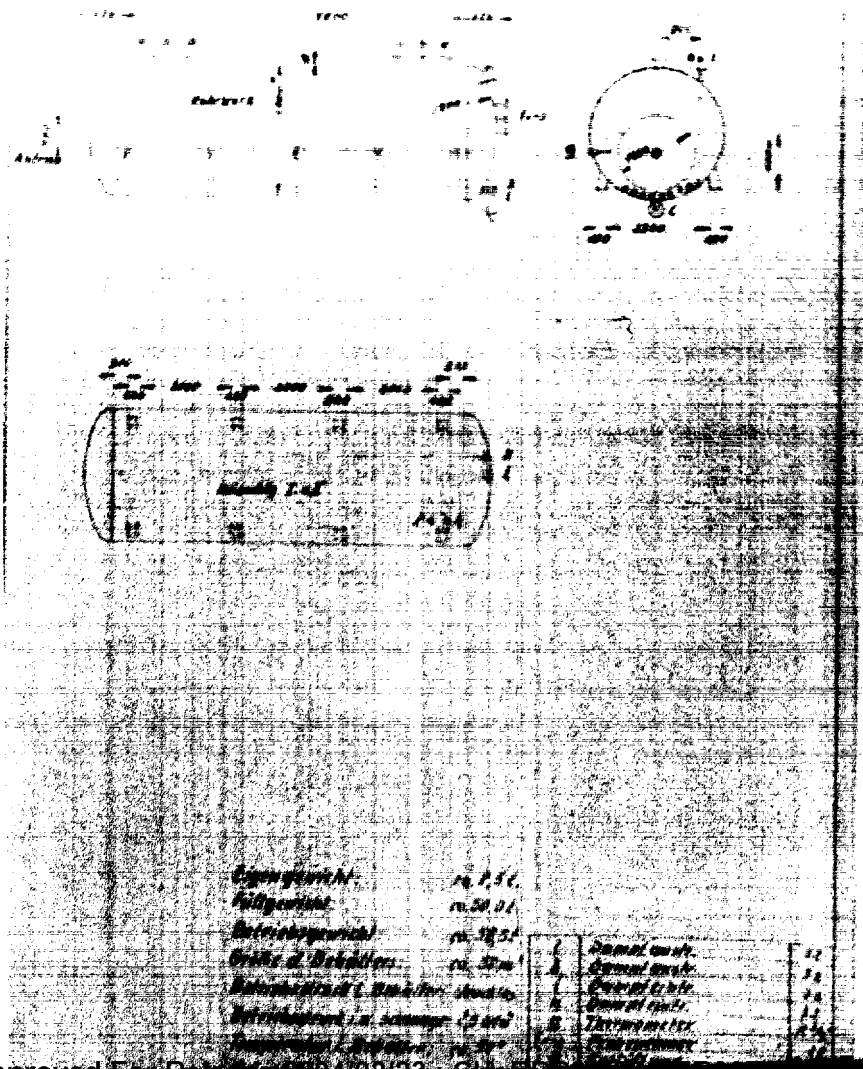


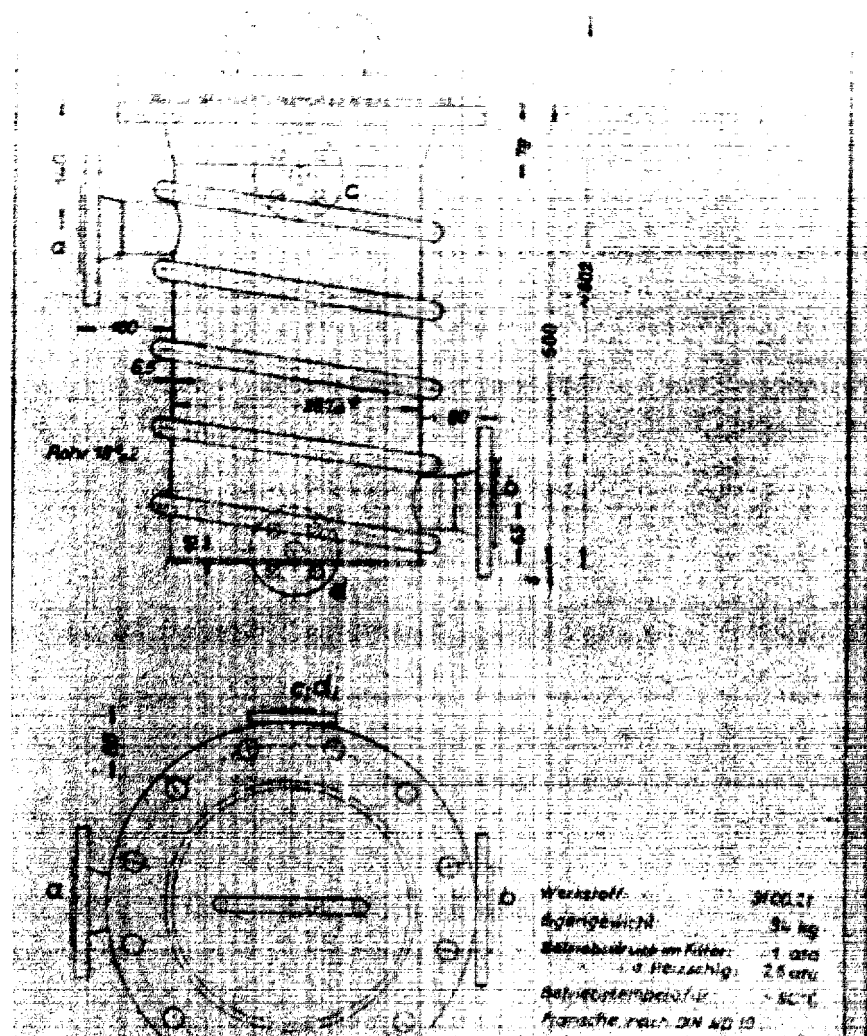
Werkstoff	St 50.27
Druckdruck	drucklos
Temperatur	-90°
Stärke des Beschüßers	4mm
Längengewicht	100g
Belastung	2,15t
Belastungsgewicht	2,15t
Belastungszeit	0,2min
Belastungsrichtung	senkrecht
Belastungsart	statisch

	Percentage	A %
1. <u>Handwritten</u>	20%	
2. <u>Printed</u>	35%	
3. <u>Handwritten</u>	35%	
4. <u>Printed</u>	40%	
5. <u>Handwritten</u>	45%	
6. <u>Printed</u>	50%	
7. <u>Handwritten</u>	55%	
8. <u>Printed</u>	60%	
9. <u>Handwritten</u>	65%	
10. <u>Printed</u>	70%	

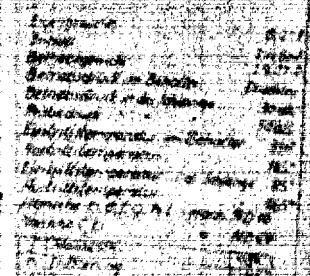
Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP85-00415R007600090006-2







ADD N: 507

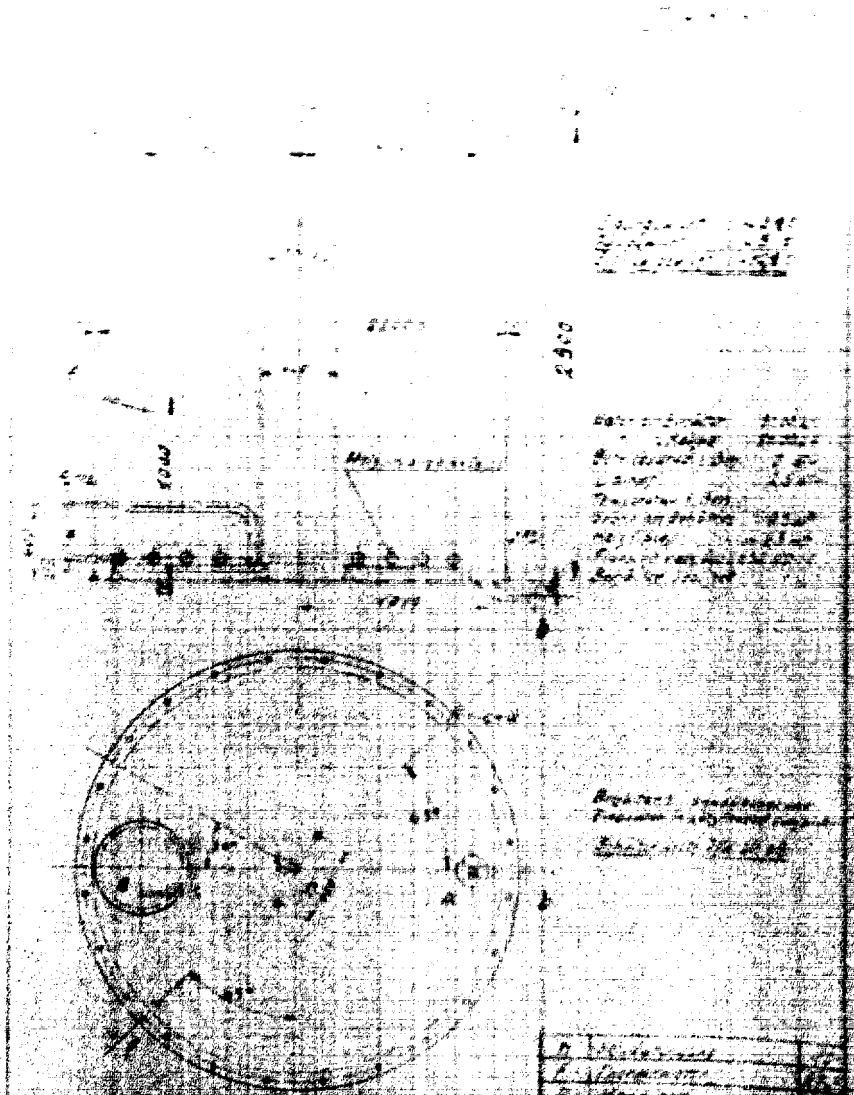


006-2

Approved For Release 2001/07/22 : CIA-RDP80-00715R007600090006-2



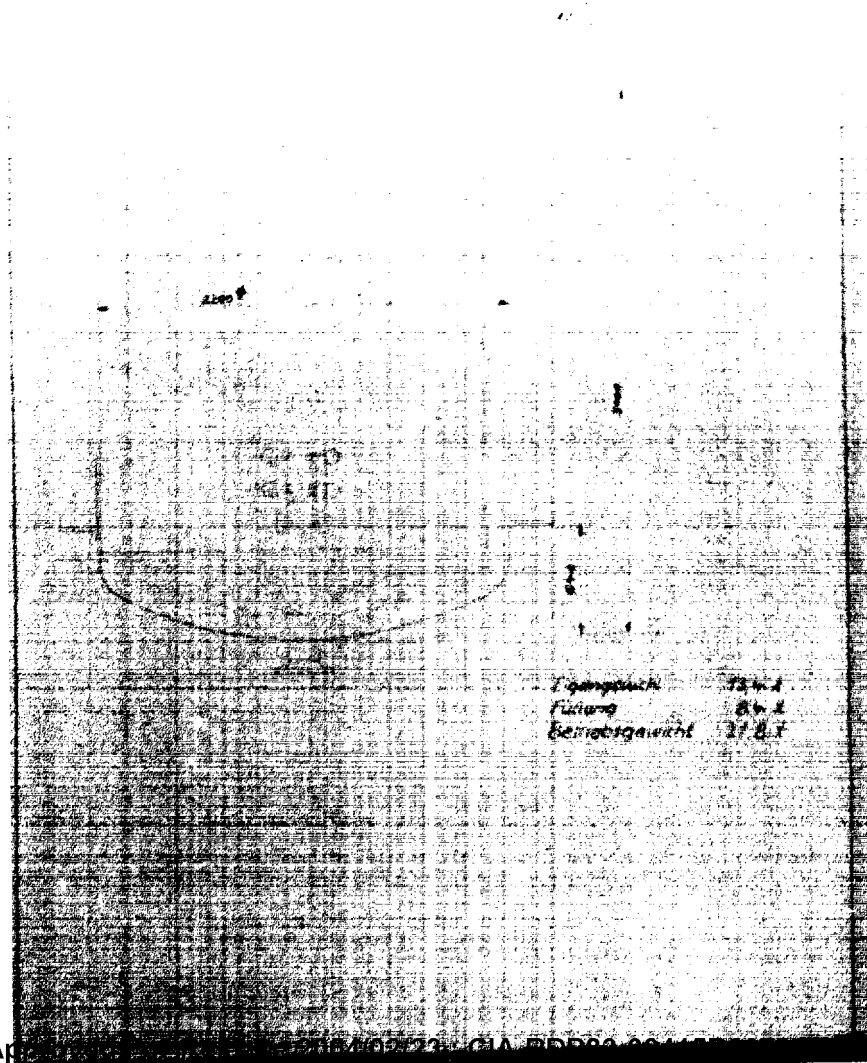
Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R000760090006-2

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

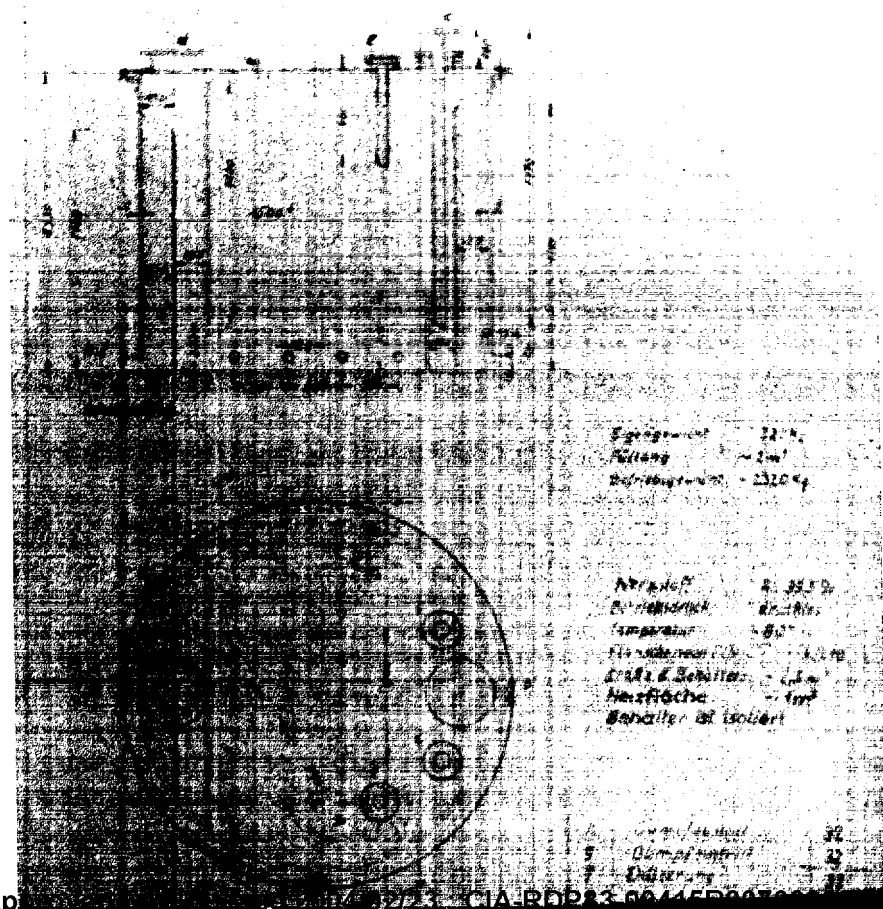


Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

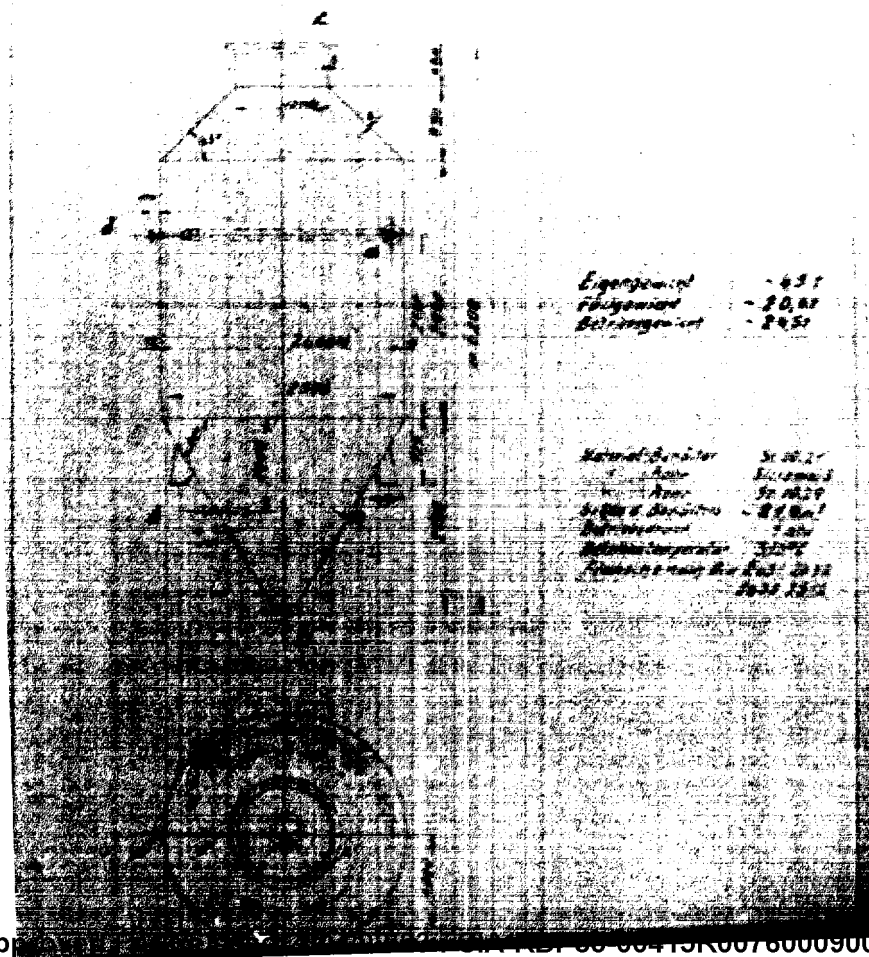
APP N/531-2

— 200 —

4

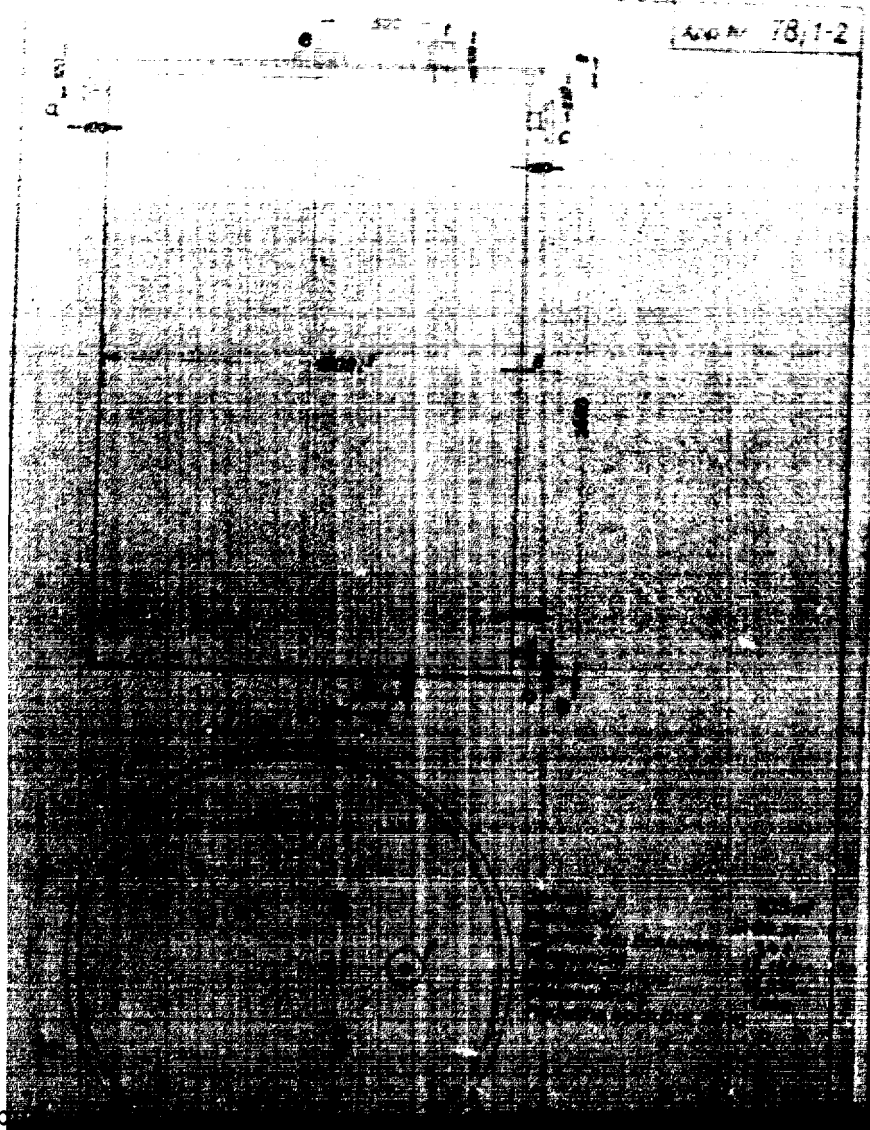


Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

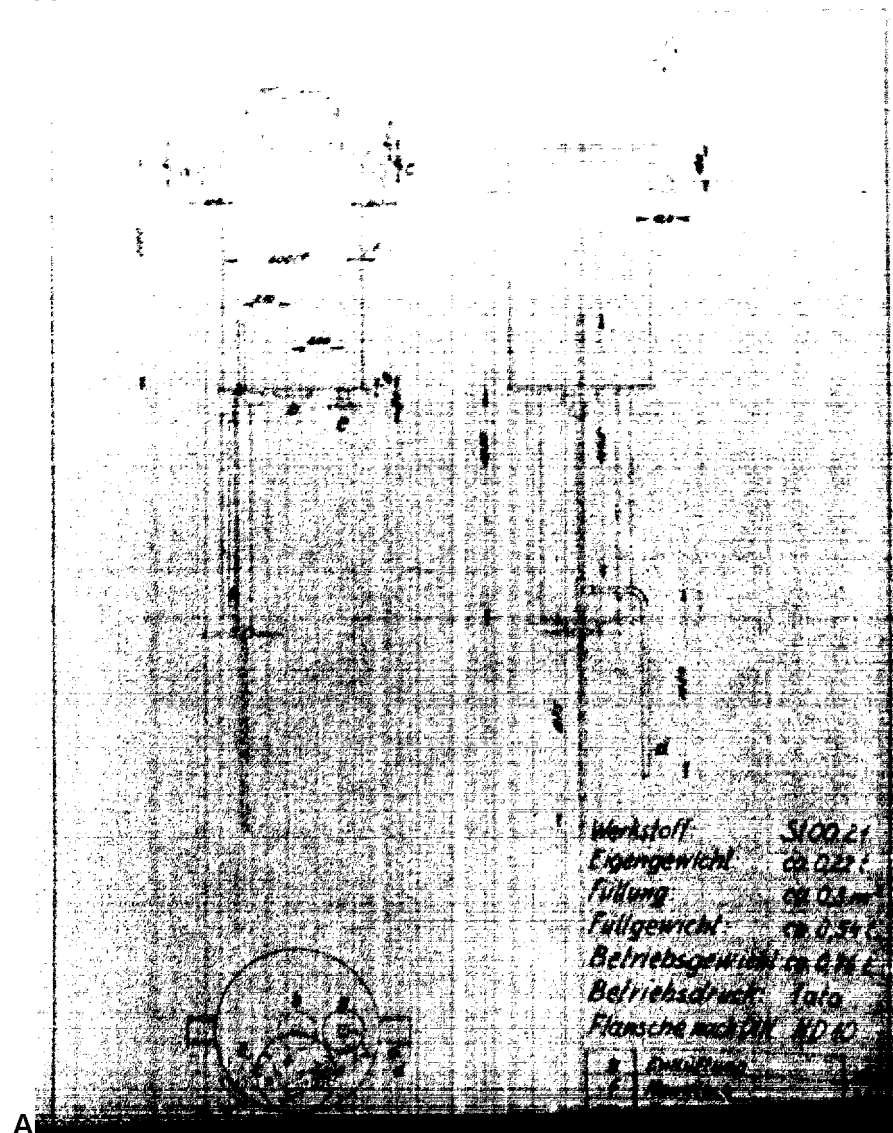


Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



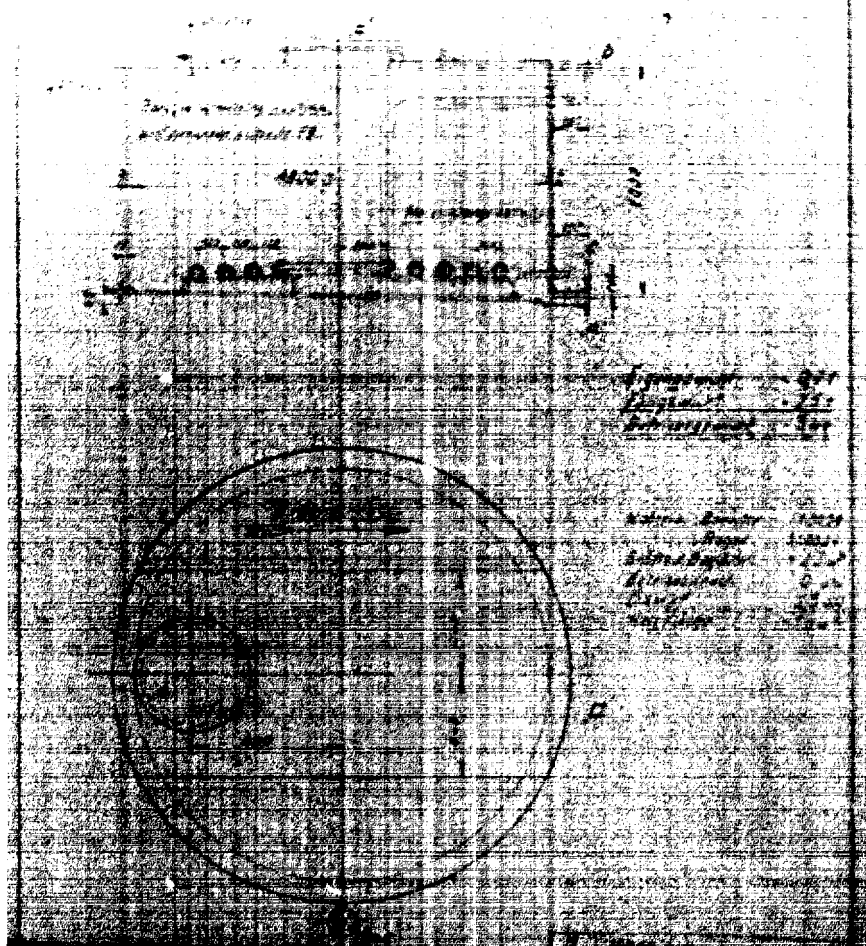
Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



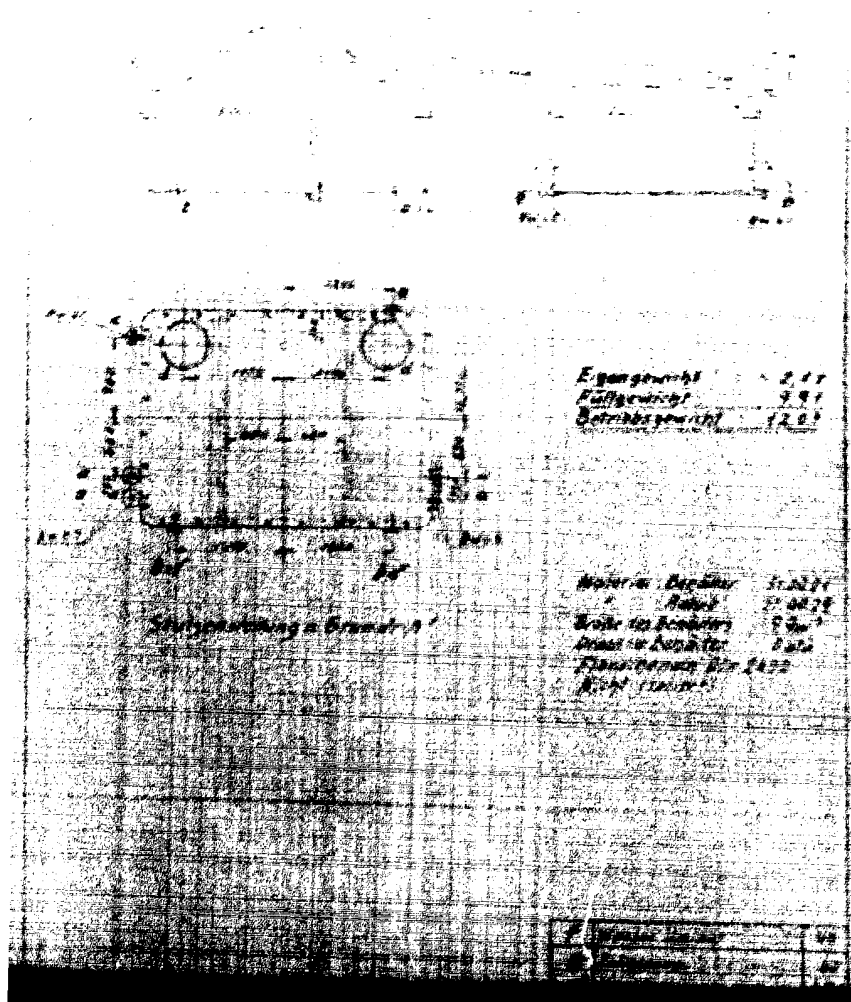
A

006-2

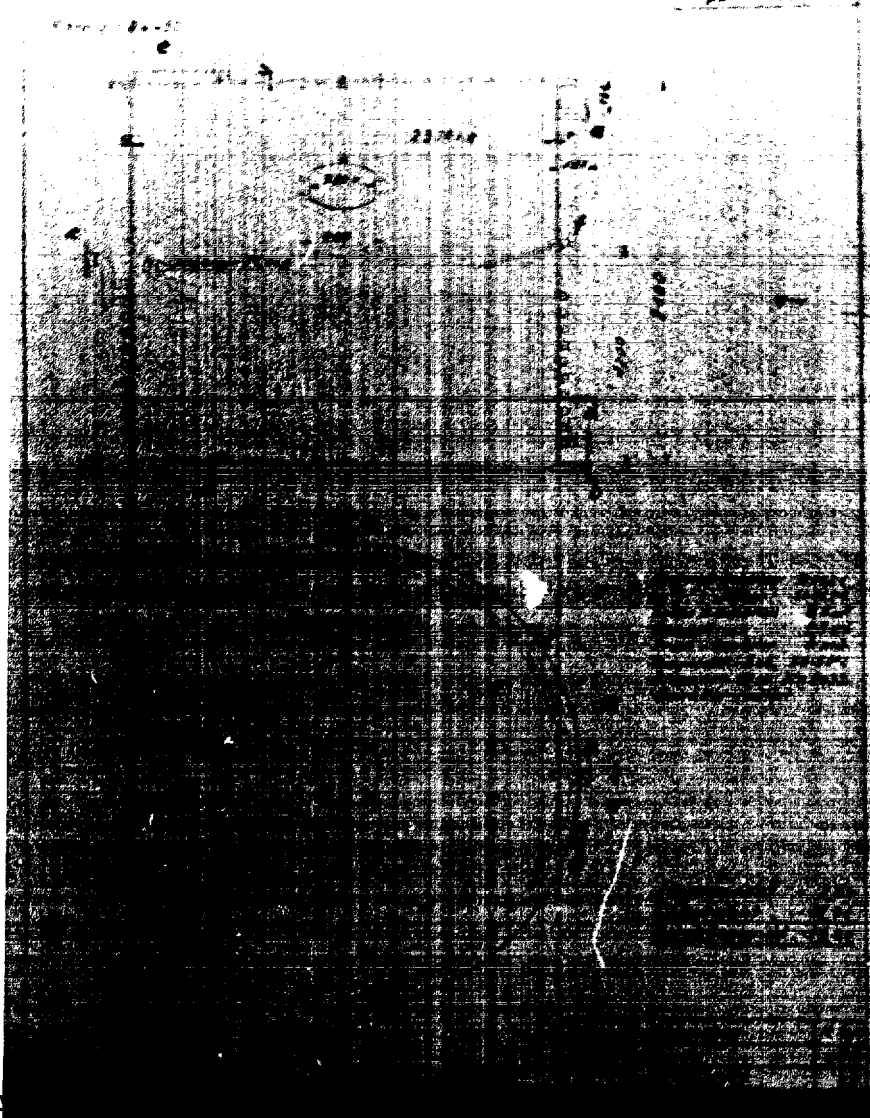
Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



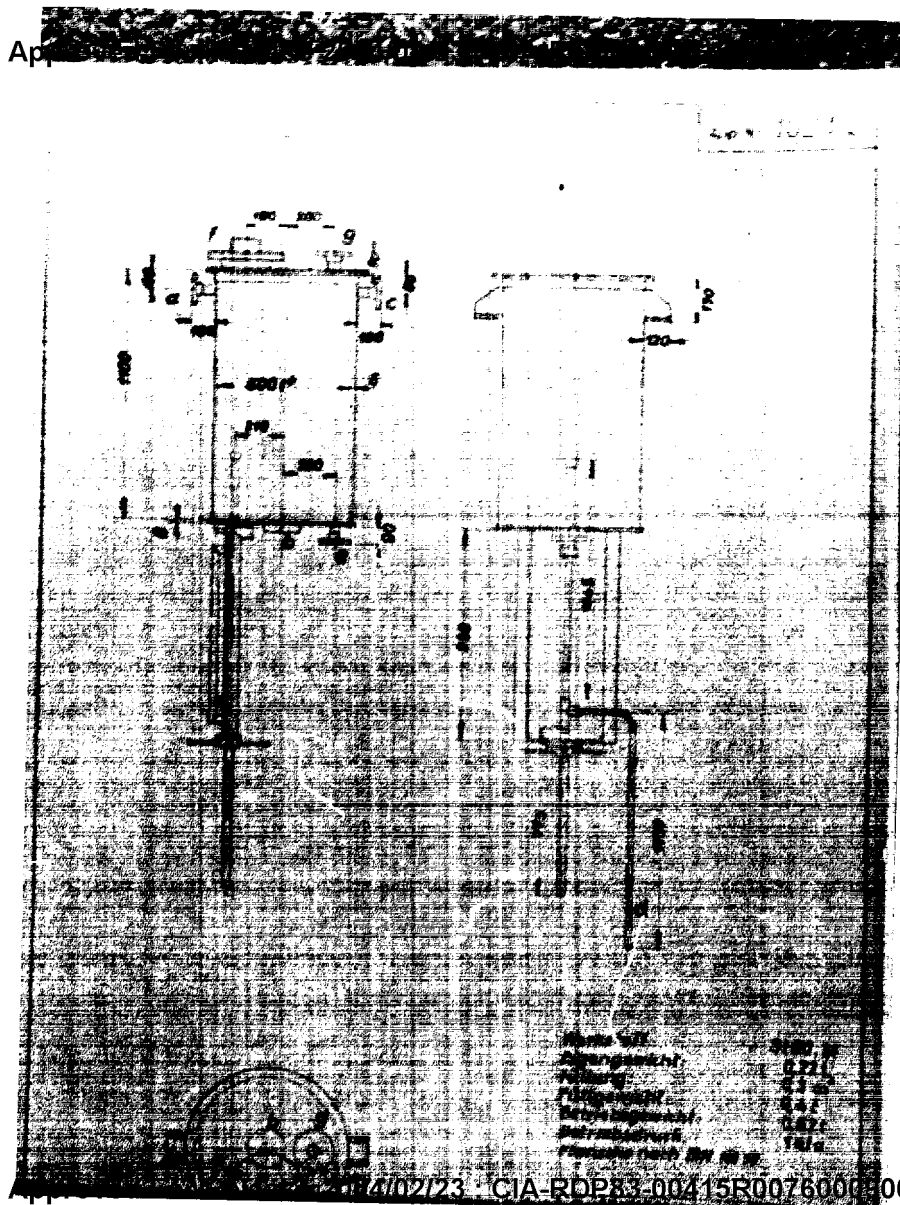
Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



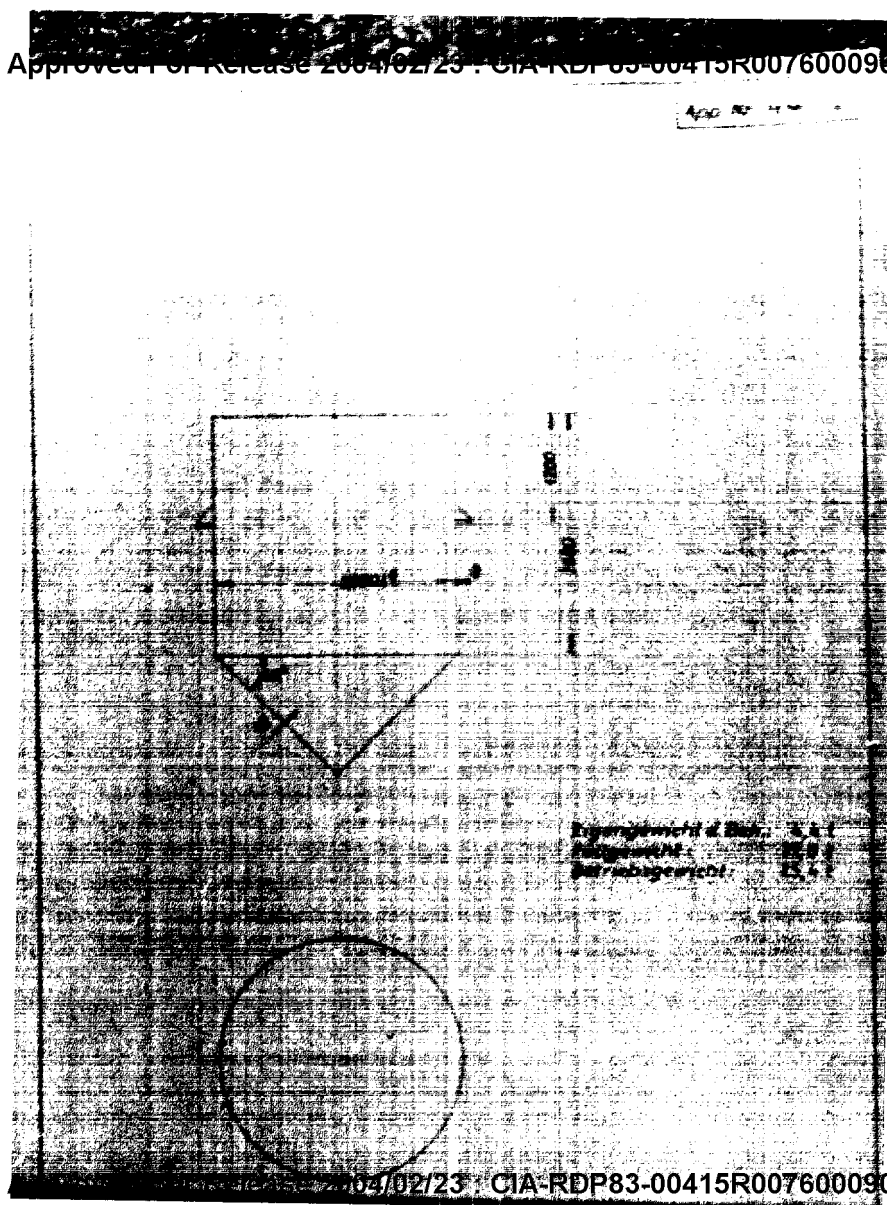
Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



006-2



Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2



Approved For Release 2004/02/23 : CIA-RDP83-00415R007600090006-2

0000000006-2

App. Nr. 94/1-2

